การพัฒนาขั้วไฟฟ้าคอมโพสิต LaSr_{3-x}Ca_xFe₃O₁₀ สำหรับเซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็ง

Development of LaSr_{3-x}Ca_xFe₃O₁₀ composites as Electrode for Solid oxide fuel cell

โดย

นายวัชรพล พัดยนตร์

รายงานนี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตร ปริญญาวิทยาศาสตรบัณฑิต ภาควิชาเคมี คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ปีการศึกษา 2558

เรื่อง การพัฒนาขั้วไฟฟ้าคอมโพสิต LaSr_{3-x}Ca_xFe₃O₁₀ สำหรับเซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็ง โดย นายวัชรพล พัดยนตร์ ได้รับอนุมัติให้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษา ตามหลักสูตรปริญญาวิทยาศาสตรบัณฑิต ภาควิชาเคมี คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์ม<mark>หาวิทยาลัย</mark>

คณะกรรมการสอบโครงการ

....ประธานกรรมการ

อาจารย์ที่ปรึกษา

(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.เสาวรักษ์ เพื่องสวัสดิ์)

Joseon โลสิมจล้า

(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.โสมวดี ไชยอนันต์สุจริต)

(จานจิธา ปาษโญญ____กรรมการ

(อาจารย์ ดร.เจนจิรา ปานชมพู)

รายงานฉบับนี้ได้รับคว<mark>ามเห็นช</mark>อบและอนุมัติโดยหัวหน้าภาควิชาเคมี

(รองศาสตราจารย์ ดร.วุฒิชัย พาราสุข) หัวหน้าภาควิชาเคมี วันที่ 10 เดือน พฤษภาคม พ.ศ. 2559

คุณภาพของการเขียนรายงานเล่มนี้อยู่ในระดับ 🗹 ดีมาก 🗆 ดี 🗆 พอใช้

ชื่อโครงการ

การพัฒนาขั้วไฟฟ้าคอมโพสิต LaSr_{3-x}Ca_xFe₃O₁₀ สำหรับเซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ ของแข็ง

ชื่อนิสิตในโครงการ นายวัชรพล พัดยนตร์ เลขประจำตัว 5533149223 ชื่ออาจารย์ที่ปรึกษา ผศ.ดร.โสมวดี ไชยอนันต์สุจริต ภาควิชาเคมี คณะวิทยาศาสตร์ จุหาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ปีการศึกษา 2558

ู บท<mark>คัด</mark>ย่อ

สารประกอบเพอรอฟสไกต์ออกไซด์แบบสามชั้นของ LaSr_{2.7}Ca_{0.3}Fe₃O₁₀ (LSCa0.3) และ LaSr_{2.5}Ca_{0.5}Fe₃O₁₀ (LSCa0.5) สามารถเตรียมได้ด้วยวิธีในเตรตซิเตรตประยุกต์ และนำไปพัฒนาเป็นขั้วไฟฟ้าคอม โพสิตแคโทดในเซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็ง ศึกษาประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วแคโทดคอมโพสิตชนิด ต่างๆ ที่มี LSGM เป็นอิเล็กโทรไลต์ และ NiO-Fe₂O₃ เป็นชั้วแอโนด จากค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าและ ค่าอิมพีแดนซ์ ผลการศึกษาพบว่า เซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิตร่วม LSCa0.3-LSCa0.5 ในอัตราส่วน 50:50% โดยน้ำหนัก และเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้านคโทด 2 ชั้นของ LSCa0.3-LSCa0.5 ให้ค่าความหนาแน่นของ พลังงานไฟฟ้าสูงกว่าเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้านดิเดียวของ LSCa0.3 และ LSCa0.5 นอกจากนี้ยังให้ค่าความ ต้านทานจำเพาะต่อพื้นผิวต่ำกว่าด้วย ซึ่งเป็นผลมาจากการเปลี่ยนแปลงโครงสร้างระดับจุลภาคและการนำออกไซด์ ไอออนของสารที่ดี ในขณะที่เซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิตของ LSCa0.3-LSGM ในอัตราส่วน 50:50% โดยน้ำหนัก และขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิตของ LSCa0.5-LSGM ในอัตราสวน 50:50% โดยน้ำหนัก จะให้ค่าความ หนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าต่ำ และมีค่าความต้านทานจำเพาะต่อพื้นผิวสูง เนื่องจากสมบัติการนำอิเล็กตรอนที่ น้อยของ LSGM และการยึดเกาะระหว่างขั้วแคโทดและอิเล็กโทรไลต์ที่ไม่ดี ซึ่งในงานวิจัยนี้พบว่าเซลล์เดี่ยวที่ใช้ ขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้นของ LSCa0.3-LSCa0.5 โดยการเคลือบ LSCa0.3 ลงบนชั้นของ LSCa0.5 จะให้ค่าความ หนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าสูงที่สุด เท่ากับ 465.39 มิลลิวัตต์ต่อตารางเมตร ที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส และ เซลล์มีอายุการใช้งานประมาณ 120 นาที

้ คำสำคัญ: สารประกอบเพอรอฟสไกต์แบบสามชั้น เซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็ง ขั้วแคโทด คอมโพสิต



 Title:
 Development of LaSr_{3-x}Ca_xFe₃O₁₀composites as Electrode for Solid oxide fuel cell

 Student name:Mr.WutcharaponPutyon
 ID 5533149223

 Advisor name:
 Assist. Prof. Dr. Soamwadee Chaianansutcharit

 Department of Chemistry, Faculty of Science, Chulalongkorn University, Academic Year 2015

Abstract

Triple layer perovskite oxide intergrowth structure of LaSr_{2.7}Ca_{0.3}Fe₃O₁₀ (LSCa0.3) and LaSr_{2.5}Ca_{0.5}Fe₃O₁₀ (LSCa0.5) were synthesized *via* a Nitrate-Citrate route and developed as composite cathode for solid oxide fuel cell (SOFC). The single cell performance of composite cathodes with LSGM electrolyte and NiO-Fe₂O₃ anode were investigated using power density and impedance measurement. Among composite cathodes examined, a 50:50%wt LSCa0.3-LSCa0.5 composite cathode and double layered LSCa0.3-LSCa0.5 cathodes exhibited higher maximum power density and lower specific area resistance than single cathodes, LSCa0.3 and LSCa0.5. This may be attributed to the improvement in microstructure and oxide ion conductivity of materials. In contrast, cell using the 50:50%wt LSCa0.3-LSGM composite cathode and 50:50%wt LSCa0.5-LSGM composite cathode exhibited low power density and high value of area specific resistance due to a poor electronic conductivity of LSGM and a poor adhesion between cathode and electrolyte. In this work, the maximum power density of 465.39 mW.cm⁻² at 800 °C was achieved from the double layered cathode coated LSCa0.3 on the top of LSCa0.5 layer and the stability of this cell can be prolonged for 120 minutes.

Keyword: triple layer perovskite intergrowth structure, solid oxide fuel cell, cathode, composite



กิตกรรมประกาศ

โครงการวิจัยเรื่องการพัฒนาขั้วไฟฟ้าคอมโพสิต LaSr_{3-x}Ca_xFe₃O₁₀ สำหรับเซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็ง ได้รับความอนุเคราะห์จากอาจารย์ที่ปรึกษาโครงการคือ ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.โสมวดี ไชยอนันต์สุจริต ที่สละเวลา อันมีค่าให้คำปรึกษาแก่ผู้วิจัย ทั้งยังคอยให้ความรู้และคอยชี้แนะอย่างใกล้ชิดตลอดระยะเวลาที่ดำเนินงานวิจัย สิ่งที่ อาจารย์ได้สั่งสอนมิได้เป็นประโยชน์ต่องานวิจัยเท่านั้น แต่ยังมีประโยชน์ต่อการดำเนินชีวิตอีกด้วย นอกจากนี้ยัง ได้รับความอนุเคราะห์จาก ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.เสาวรักษ์ เพื่องสวัสดิ์ และ อาจารย์ ดร.เจนจิรา ปานชมพู ที่ เสียสละเวลามาเป็นคณะกรรมการพิจารณาโครงการวิจัยนี้

ข้อมูลเบื้องต้นภายในงานวิจัยซึ่งช่วยสนับสนุนทำให้งานวิจัยนี้เกิดขึ้นและประสบความสำเร็จซึ่ง ทำการศึกษาเบื้องต้นโดย นางสาวณิชารีย์ วงศ์สวัสดิ์กุล นิสิตปริญญาเอกคณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์ มหาวิทยาลัย ซึ่งไม่เพียงแต่ให้การสนับสนุนข้อมูลการวิจัยเบื้องต้น แต่ยังให้คำปรึกษา และคอยชี้แนะในเรื่องต่างๆ อีกด้วย

การดำเนินงานวิจัยยังได้รั<mark>บความช่วยเหลือจากนิสิตปริญญาโทภาควิชาเค</mark>มี ได้แก่ นางสาวยุพดี อึ้งอาภรณ์ และ นายกิตติวัฒน์ กำลังเสือ ที่คอยให้คำแนะนำ และสนับสนุนการวิจัยอย่างดีมาโดยตลอด

โครงการวิจัยนี้ได้รับเงินทุน<mark>สนับสนุนจากโครงการการเรียนการสอนเพื่อ</mark>เสริมประสบการณ์ประจำปี การศึกษา 2558 คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย โดยมี ผ.ศ.ดร.วัลภา เอื้องไมตรีภิรมย์ เป็นผู้ ประสานงานรายวิชา

สุดท้ายนี้ผู้วิจัยขอขอบพระคุณผู้ที่ได้เอ่ยนามมาในข้างต้นทั้งหมดและจะระลึกถึงตลอดไป



บทคัดย่อภาษาไทย	หน้า ค
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	۹
กิตกรรมประกาศ	จ
สารบัญ	ຊ
สารบัญตารางประกอบ	ស្វ
สารบัญรูปภาพประกอบ	J
บทที่ 1 บทนำ	
1.1 ความเป็นมาและ <mark>ความสำคัญของปั</mark> ญหา	1
1.2 งานวิจัยที่เกี่ยวข้อง	3
1.3 วัตถุประสงค์	7
บทที่ 2 หลักการและทฤษฎี	
2.1 เซลล์เชื้อเพลิง (Fuel cell)	8
2.2 เซลล์เชื้อเพลิ <mark>งออ</mark> กไซด์ของแข็ง (Solid Oxide Fuel Cell; SOFC)	9
2.2.1 ขั้ว <mark>แ</mark> คโทด (Cathode)	9
2.2.2 อิเล็กโทร <mark>ไล</mark> ต์ (Electrolyte)	10
2.2.3 ขั้วแอโนด (Anode)	10
2.2.4 การขึ้นรูปเซลล์เชื้อเพลิงเดี่ยวโดยวิธีเซรามิกส์ฟิล์ม	11
2.3 สารประกอบเพอรอฟสไกต์ออกไซด์	11
2.3.1 การนำไฟฟ้าแบบอิเล็กตรอน (Electronic conductivity)	12
2.3.2 การนำไฟฟ้าแบบไอออน (Ionic conductivity)	13
2.4 สารประกอบเพอรอฟสไกต์ออกไซด์แบบสามชั้น (triple layer perovskite intergrowth)	13

2.5.1 เทคนิคเอกซ์เรย์พาวเดอร์ดิฟแฟรกชัน (X-ray powder diffraction; XRD)	14
2.5.2 กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด (Scanning electron microscope; SEM)	15
2.5.3 การหาค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้า (Power density)	16
2.5.4 การหาค่าอิมพีแดนซ์ (Impedance; Z)	17
บทที่ 3 การทดลอง	
3.1 สารเคมีที่ใช้	20
3.2 อุปกรณ์ และเครื่องมือ	21
3.3 วิธีการทดลอง	22
3.3.1 การสังเคราะห์สารประกอบ LaSr _{2.7} Ca _{0.3} Fe ₃ O ₁₀ (LSCa0.3) และ LaSr _{2.5} Ca _{0.5} Fe ₃ O ₁₀ (LSCa0.5) ด้วยวิธี ไนเตรตซิเตรตประยุกต์	22
3.3.2 การสังเคราะห์สารประกอบ La _{0.80} Sr _{0.20} Ga _{0.80} Mg _{0.20} O ₃ (LSG <mark>M</mark>) ด้วยวิธี Solid State reaction เพื่อใช้เป็นอิเล็กโทรไลต์ (Electroltye) ของเซลล์เชื้อเพลิง	23
3.3.3 การเตรียมสา <mark>รประกอ</mark> บ NiO-Fe ₂ O ₃ ด้วยวิธี Modified impregnation สำหรับใช้เป็น ขั้วแอโนดข <mark>องเซลล์เ</mark> ชื้อเพลิง	23
3.3.4 การเตรียมแผ่น <mark>เมม</mark> เบรนของ LSCa0.3 และ LSCa0.5	24
3.3.5 การวิเคราะห์โครงสร้างแล <mark>ะความบริสุทธิ์ของสารที่สัง</mark> เคราะห์ได้	24
3.3.5.1 การวิเคราะห์ด้วยหลักการการเลี้ยวเบนของรังสีเอกซ์ (X-ray diffraction; XRD)	24
3.3.5 <mark>.2 การวิเคราะห์ลักษณะพื้นผิวด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่งก</mark> ราด (Scanning	
electron microscopy; SEM)	24
3.3.6 การขึ้นรูปเซลล์ไฟฟ้าเดี่ยว (Single cell)	24
3.3.6.1 การเตรียมแผ่นอิเล็กโทรไลต์จาก LSGM ที่สังเคราะห์ได้	24
3.3.6.2 การเตรียมสารส่วนผสมของเหลวกับสารที่สังเคราะห์ได้ (slurries) เพื่อใช้เป็น Catho paste สำหรับการขึ้นรูปเซลล์เดี่ยว	de 24
3.3.6.3 การเตรียมสารส่วนผสมของเหลวกับ NiO-Fe₂O₃ (slurry) เพื่อใช้เป็น Anode paste สำหรับการขึ้นรูปเซลล์เดี่ยว	25
3.3.6.4 การขึ้นรูปเซลล์เดี่ยวด้วยเทคนิคพิมพ์สกรีน (screen printing)	25
3.3.7 การวัดประสิทธิภาพของเซลล์เชื้อเพลิงเดี่ยว	27

3.3.7.1 การวัดค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้า (Power density; P) ของเซลล์เชื้อเพลิงเดี่ยว ที่สังเคราะห์ได้
3.3.7.2 การวัดค่าความต้านทานต่อไฟฟ้ากระแสสลับ (Impedance; Z)
3.3.7.3 การวิเคราะห์โครงสร้างของสารที่ใช้ขึ้นรูปเป็นเซลล์เดี่ยวหลังการทำปฏิกิริยาด้วยกล้อง จุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่งกราด (SEM)
3.3.7.4 การวัดความคงตัว (Stability) <mark>ขอ</mark> งเซลล์เดี่ยวเทียบกับเวลา ที่อุณหภูมิ 800 องศา เซลเซียส
บทที่ 4 ผลการทดลองและอภิปรายผลการทดลอง
4.1 การทดลองเบื้องต้นภายในหน่วยวิจัย
4.2 การสังเคราะห์สารประกอบ LaSr _{2.7} Ca _{0.3} Fe ₃ O ₁₀ (LSCa0.3) และ LaSr _{2.5} Ca _{0.5} Fe ₃ O ₁₀ (LSCa0.5) 30
4.2.1 การระบุเอกลักษณ์ของสารด้วยหลักการการเลี้ยวเบนของรังสีเอ็กซ์ (X-ray diffraction; XRD)
4.2.2 การวิเคราะห์ลักษณะพื้นผิวด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่งกราด (Scanning <mark>electron</mark> microscopy; SEM)
4.2.3 การวิเคราะห์อง <mark>ค์ปร</mark> ะกอบของธาตุเชิงปริมาณด้วยเทคนิ <mark>ค</mark> Energy Dispersive X-ray Spectrometry (EDS)
4.3 การสังเคราะห์สารประกอบ La _{0.80} Sr _{0.20} Ga _{0.80} Mg _{0.20} O ₃ (LSGM) เพื่อใช้เป็นอิเล็กโทรไลต์ (Electrolty <mark>e) ของเ</mark> ซลล์เชื้อเพลิง
4.3.1 การระบุเอกลักษณ์ของสารด้วยหลักการการเลี้ยวเบนของรังสีเอ็กซ์ (X-ray diffraction; XRD)
4.4 การเตรียมสารประกอบ NiO-Fe ₂ O3 ด้วยวิธี สำหรับใช้เป็นขั้วแอโนดของ <mark>เซล</mark> ล์เชื้อเพลิง
4.4.1 การระบุเอกลักษณ์ของสารด้วยหลักการการเลี้ยวเบนของรังสีเอ็กซ์ (X-ray diffraction; XRD)
4.5 การวัดประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยว
4.5.1 การวัดประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด LSCa0.3
4.5.2 การวัดประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด LSCa0.5
4.5.3 การวัดประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิต LSCa0.5-LSCa0.3 ใน อัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนัก

4.5.4 การวัดประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้น ของ LSCa0.5 (บน) และ
LSCa0.3 (ล่าง)
4.5.5 การวัดประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้น ของ LSCa0.3 (บน) และ
LSCa0.5 (ล่าง)
4.5.6 การวัดประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าคอมโพสิต LSCa _x -LSGM โดยที่ X= 0.3 และ
0.5 อัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนัก
4.6 การเปรียบเทียบประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส
4.7 การวัดประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวที่ให้ค่าก <mark>ำลังไ</mark> ฟฟ้าสูงที่สุด ในด้านความคงตัว (Stability) ของเซลล์
เดี่ยวเทียบกับเว <mark>ลา ที่อุณหภูมิ 800 อง</mark> ศาเซ <mark>ลเซีย</mark> ส51
บทที่ 5 สรุปผลการทดลอง
เอกสารอ้างอิง
ประวิติผู้วิจัย

สารบัญตารางประกอบ

หน้า

		หน้า
- <u>a</u>	~ 4	
ตารางท ส	2.1	แสดงคุณลกษณะของเซลลเซอเพลงชนดตางๆ
ตารางท ส	3.1	รายการและขอมูลจาเพาะของสารเคมทเช
ตารางท่	3.2	ขอมูลจาเพาะของอุปกรณ และเครองมอวทยาศาสตรทโชในงานวจย
ตารางที่	3.3	น้ำหนักของสารในการสิ่งเคราะห์สารประกอบ LSCa0.3 และ LSCa0.5 ปรีมาณ 5 กรีม
ตารางที่	3.4	น้ำหนักของสารในการสังเคราะห์สารประกอบ LSGM ปรีมาณ 5 กรัม
ตารางที่	3.5	น้ำหนักของสารที่จะใช้เป็นขัวแคโทดในการเตรียม Cathode paste
ตารางที่	3.6	้องคํประกอบของเซลลํเดียวที่ถูกเตรียมขึ้นในงานวิจัย
ตารางที	4.1	สมบัติด้านการนำไฟฟ้า ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าและเปอร์เซ็นของนำหนักที่ลดลงจาก
		เทคนิค TGA ของ LSCa0.3 และ LSCa0.5
ตารางที่	4.2	ค่าแลตทิซพารามิเต <mark>อ</mark> ร์ <mark>และ</mark> ปริมาตรขอ <mark>งหน่วยเซ</mark> ลล์ ของสารประกอบ LSCa0.3 และ LSCa0.5 ที่
		สังเคราะห์ได้ด้วยวิธีไ <mark>นเตรตซิเตรตประยุกต์</mark>
ตารางที่	4.3	สัดส่วนของธาตุที่เป็ <mark>นองค์ประกอบของ LSCa0.3 และ</mark> LSC <mark>a0.5</mark> ที่สังเคราะห์ได้
ตารางที่	4.4	้สัดส่วนของธาตุที่เป็นอง <mark>ค์ป</mark> ระกอบของแผ่นอัดประกบ LSCa0.3 – LSCa0.5 ที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ
		1400 องศาเซลเซียส <mark>จากตำแหน่งต่างๆ ในรูปที่ 4.4</mark>
ตารางที่	4.5	ค่าความต้านทานรวม ค่าความต้านทานโอห์มมิก และค่าความต้านทานโพลาไรเซชันของเซลล์ที่ใช้
		ขั้วไฟฟ้าแคโทด LSCa0.3 ที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส
ตารางที่	4.6	ค่าความต้านทานรวม ค่าความต้านทานโอห์มมิกและค่าความต้านทานโพลาไรเซชันของเซลล์ที่ใช้
		ขั้วไฟฟ้าแคโทด LSCa0.5 ที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส
ตารางที่	4.7	ค่าความต้านทานรวม ค่าความต้านทานโอห์มมิก และค่าความต้านทานโพลาไรเซชันของเซลล์ที่ใช้
		ขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิต LSCa0.5-LSCa0.3 ในอัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนัก ที่อุณหภูมิ 800 700
		และ 600 องศาเซลเซียส
ตารางที่	4.8	ค่าความต้านทานรวม ค่าความต้านทานโอห์มมิก และค่าความต้านทานโพลาไรเซชันของเซลล์ที่ใช้
		ขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้นของ I SCa0.5 (บน) และ I SCa0.3 (ล่าง) ที่อณหภูมิ 800 700 และ 600 องศา
		เซลเซียส 45
ตารางที่	49	ค่าความต้านทานรวม ค่าความต้านทาบโลห์บบิก และค่าความต้านทาบโพลาไรเซซับของเซลล์ที่ใช้
		ขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้นของ I SCa0 3 (บบ) และ I SCa0 5 (ล่วง) ที่ออบหอบิ 800 700 และ 600 องสา
		เตลเสียส
		9 U619 UG 61

ตารางที่	4.10	้ค่าความต้านทานรวม ค่าความต้านทานโอห์มมิก และค่าความต้านทานโพลาไรเซชันของเซลล์ที่ใ	ช้
		ขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิตของ LSCa0.3-LSGM ในอัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนักที่อุณหภูมิ 800 อง	ศา
		เซลเซียส	49
ตารางที่	4.11	ค่าความต้านทานรวม ค่าความต้านทานโอห์มมิก และค่าความต้านทานโพลาไรเซชันของเซลล์ที่ให่	ร้
		ขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิตของ LSCa0.5-LSGM ในอัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนักที่อุณหภูมิ 800 70	0
		และ 600 องศาเซลเซียส	50
ตารางที่	4.12	แสดงค่าความห <mark>นาแน่นของพลังงานไฟฟ้า ค</mark> วามต้านทานโอห์มมิก ค่าความต้านทานโพลาไรเซชัน	ļ
		และ ASR ของเซลล์เชื้อเพลิงที่ใช้ขั้วแคโท <mark>ด</mark> ชนิดต่างๆ	53



สารบั<mark>ญรูปภาพประก</mark>อบ

ฏ

หน้า

รปที่	1.1	โครงสร้างเพอรอฟสไกต์แบบ 3 ชั้น (triple laver perovskite intergrowth)	2
ง รปที่	2.1	หลักการทำงานของเซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของ <mark>แ</mark> ข็ง (SOFC)	9
ึ [ู] รปที่	2.2	โครงสร้างของสารประกอบเพอรอฟสไกต์ออกไซด์	11
ง รปที่	2.3	การซ้อนทับกันของออร์บิทัล P ของออกซิเจนภายในโครงสร้างเพอรอฟสไกต์ออกไซด์	12
ง ราไที่	2.4	ช่องว่างของออกซิเจน (oxveen vacancies) และการเคลื่อนที่ของออกไซด์โอออนภายในโครงสร้าง	
ขับก		เพลรคฟสไกต์ออกไซด์	13
ราเที่	25	โครงสร้างเพอรอฟสไกต์ออกไซด์แบบ 3 ชั้น	13
งูอก ราเที่	2.6	การเลี้ยาเขาของรังสีเอ็กซ์	15
งู รงเพื่	2.0	ส่วนประกอบพื้นสายของกล้องออทรรศน์อิเล็กตรอบแบบเส่องกราด (SEM)	16
งูบท รงไพื่	2.1	ลักษณะวงอรไฟฟ้าของ <mark>เพล</mark> ล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็ง	17
จูบท	2.0	การระบบขายในอิส (Nequict plot)	10
รูปท เ	2.7	าาวาพแบบเนขถ (Nyguist piot)	70 10
่ จำกุ เ	2.1	เขตถะขยเพลงเพอ เ	20
วูบท เส่	э.z	แผนงาาพการติตตุดจะของสาคยาสาทรบาตศารามหนาแนนของพลงงานเพพาและการาตศายมพแตนง	20
รูบท	4.1	เอกซเรยดพแพรกเตแกรมของ LSCau.3 และ LSCau.5 พลงเคราะพดายาอ เนเตรตซเตรตประยุกต	51
รูบท	4.2	ภาพจากกลองจุลทรรศนอเลกตรอนแบบสองกราด กาลงขยาย 1,000 เทา แสดง ลกษณะพนผวของ	
. d		LSCa0.3 (บน) ลกษณะพนผ่วของ LSCa0.5 (ลาง)	32
รูปที	4.3	EDS spectra จากแผ่นเมมเบรน (ก) LSCa0.3 และ (ข) LSCa0.5	33
รูปที	4.4	บริเวณที่ทำการวิเคราะห์ปริมาณของธาตุที่เป็นองค์ประกอบบนแผ่นเมมเบรนที่อัดประกอบระหว่าง	
		LSCa0.3 (บน) และ LSCa0.5 (ล่าง)	33
รูปที่	4.5	เอกซ์เรย์ดิฟแฟรกโตแกรมของ LSGM ที่สังเคราะห์ด้วยวิธี Solid state reaction	35
รูปที่	4.6	เอ็กซ์เรย์ดิฟแฟรกโตรแกรมของ NiO-Fe2O3 ที่สังเคราะห์ได้ด้วยวิธี Modified impregnation	36
รูปที่	4.7	กราฟระหว่างค่าพลังงานไฟฟ้า ความต่างศักย์ของเซลล์ไฟฟ้า และค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้า	
		ของเซลล์ไฟฟ้าที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด LSCa0.3 ที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส	37
รูปที่	4.8	กราฟไนจิสแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็นจำนวนจริง (Z´) และค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็น	
		จำนวนจินตภาพ(Z") ของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด LSCa0.3 ที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องค	า
		เซลเซียส	38

รูปที่	4.9 ก	เราฟระหว่างค่าพลังงานไฟฟ้า ความต่างศักย์ของเซลล์ไฟฟ้า และค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้า
	จ	ของเซลล์ไฟฟ้าที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด LSCa0.5 ที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส
รูปที่	4.10	กราฟในจิสแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็นจำนวนจริง (Z´) และค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็น
-		จำนวนจินตภาพ (Z") ของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด LSCa0.5 ที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600
		องศาเซลเซียส
รูปที่	4.11	กราฟระหว่างค่าพลังงานไฟฟ้า ความต่างศักย์ของเซลล์ไฟฟ้า และค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้า
v		ของเซลล์ไฟฟ้าที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิต LSCa0.5 - LSCa0.3 ในอัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนัก เป็น
		ขั้วแคโทดที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส
รูปที่	4.12	กราฟในจิสแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็นจำนวนจริง (Z') และค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็น
U		จำนวนจินตภาพ (Z") ของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิต LSCa0.5 - LSCa0.3 ในอัตราส่วน
		1:1 โดยน้ำหนักที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส
รูปที่	4.13	กราฟระหว่างค่าพลังงานไฟฟ้า ความต่างศักย์ของเซลล์ไฟฟ้า และค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้า
U		ของเซลล์ไฟฟ้าที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้นของ LSCa0.5 (บน) และ LSCa0.3 (ล่าง) เป็นขั้วแคโทดที่
		อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส
รูปที่	4.14	กราฟในจิสแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็นจำนวนจริง (Z') และค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็น
J		จำนวนจินตภาพ (Z") ของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้นของ LSCa0.5 (บน) และ LSCa0.3
		(ล่าง) ที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส
รูปที่	4.15	กราฟระหว่างค่าพลังงานไฟฟ้า ความต่างศักย์ของเซลล์ไฟฟ้า และค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้า
U		ของเซลล์ไฟฟ้าที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้นของ LSCa0.3 (บน) และ LSCa0.5 (ล่าง) ที่อุณหภูมิ 800
		700 และ 600 องศาเซลเซียส
รูปที่	4.16	กราฟในจิสแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็นจำนวนจริง (Z´) และค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็น
J		จำนวนจินตภาพ (Z") ของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้นของ LSCa0.3 (บน) และ LSCa0.5
		(ล่าง) ที่อณหภมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส
รูปที่	4.17	กราฟในจิสแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็นจำนวนจริง (Z') และค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็น
บ		จำนวนจินตภาพ (Z") ของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิต LSCa0.3-LSGM ในอัตราส่วน 1:1
		โดยน้ำหนักที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส
รูปที่	4.18	กราฟระหว่างค่าพลังงานไฟฟ้า ความต่างศักย์ของเซลล์ไฟฟ้า และค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้า
U		ของเซลล์ไฟฟ้าที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิต LSCa0.5-LSGM ในอัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนัก ที่
		อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส
รูปที่	4.19	กราฟในจิสแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็นจำนวนจริง (Z') และค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็น
υ		จำนวนจินตภาพ (Z") ของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิต LSCa0.5-LSGM ในอัตราส่วน 1:1
		โดยน้ำหนักที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส

ବିଶ୍ୱ

รูปที่	4.20	แสดงการเปรียบเทียบความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าของเซลล์ไฟฟ้าที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทดชนิดต่างๆ	ที่
		อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส	49
รูปที่	4.21	การเปรียบเทียบการยึดเกาะบนพื้ <mark>นผิวระหว่างอนุภาคที่มีขนาด</mark> เล็ก และ อนุภาคที่มีขนาดใหญ่	51
รูปที่	4.22	ภาพตัดขวางเซลล์เชื้อเพลิงเ <mark>ดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้นของเซล</mark> ล์ที่เคลือบ LSCa0.3 ไว้ด้านล่าง	
		(ซ้าย) และเซลล์ที่เคลือบ LSCa0.5 ไว้ด้านล่าง (ขวา)	52
รูปที่	4.22	ลักบณะพื้นผิวและภาพตั <mark>ดขวางของเซ</mark> ลล์เชื้อเพลิงเดี่ยวหลังทำปฏิกิริยาที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซีย	เส



1.1 ความเป็นมาและความสำคัญของปัญหา

ปัจจุบันมีการใช้ถ่านหิน ปิโตรเลียม และแก๊สธรรมชาติเป็นเชื้อเพลิงหลักสำหรับผลิตพลังงาน ซึ่งเชื้อเพลิง เหล่านี้อีกไม่นานก็จะหมดไป ในระยะหลังพบว่าเชื้อเพลิงข้างต้นก่อให้เกิดมลภาวะต่อโลกเป็นอย่างมาก จึงมีความ พยายามอย่างต่อเนื่องที่จะหาแหล่งพลังงานชนิดใหม่ที่มีผลกระทบต่อสิ่งแวดล้อมน้อยกว่า และแหล่งพลังงานที่ กำลังเป็นที่สนใจมากในขณะนี้ก็คือ เซลล์เชื้อเพลิง (Fuel cell) ซึ่งเป็นแหล่งพลังงานที่มีประสิทธิภาพสูงและเป็น มิตรต่อสิ่งแวดล้อม

าเทบ้า

เซลล์เซื้อเพลิง (Fuel Cell) มีหลักการทำงานคือการเปลี่ยนพลังงานจากปฏิกิริยาเคมีไปเป็นพลังงานไฟฟ้า โดยเซลล์เชื้อเพลิงมีส่วนประกอบสำคัญ 3 ชนิด ได้แก่ ขั้วแอโนด ขั้วแคโทด และอิเล็กโทรไลต์ ปัจจุบันเซลล์ เชื้อเพลิงแบ่งออกเป็นหลายชนิดตามอุณหภูมิที่เซลล์เชื้อเพลิงแต่ละชนิดสามารถทำงานได้ เช่น alkaline fuel cell (AFC), direct methanol fuel cell (DMFC), phosphoric acid fuel cell (PAFC), proton-exchange membrane fuel cell (PEMFC), molten carbonate fuel cell (MCFC) และ solid Oxide Fuel Cell (SOFC) (1, 2) เป็นต้น

เซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็ง (Solid Oxide Fuel Cell) หรือ SOFC เป็นเซลล์เชื้อเพลิงที่มีความทนทาน เนื่องจากใช้วัสดุเซรามิกเป็นอิเล็กโทรไลต์ มีสมบัติในการพาไอออนที่มีประจุลบซึ่งในที่นี้คือออกไซด์ไอออนจากขั้ว แคโทดไปยังขั้วแอโนดซึ่งมีไฮโดรเจนอยู่ แล้วทำปฏิกิริยากันได้ผลผลิตคือน้ำและอิเล็กตรอนเกิดเป็นกระแสไฟฟ้า ไหลภายในเซลล์ (2) ข้อดีของเซลล์เชื้อเพลิงชนิดนี้คือ ประสิทธิภาพในการให้พลังงานสูงถึง 60 เปอร์เซ็นต์ ซึ่งสูง มากเมื่อเทียบกับเซลล์เชื้อเพลิงชนิดอื่น นอกจากนี้การที่ SOFC สามารถทำงานได้ที่อุณหภูมิสูงประมาณ 600-1000 องศาเซลเซียส จะทำให้ CO ที่เกิดขึ้นจากการสันดาปที่ไม่สมบูรณ์ถูกกำจัดไป ดังนั้น SOFC จึงมีแนวโน้มที่ จะเป็นพลังงานทดแทนที่ดีในอนาคต

วัสดุที่ใช้ทำส่วนประกอบของ SOFC ส่วนใหญ่ต้องพาออกไซด์ได้ดี ปัจจุบันมีวัสดุหลายชนิดที่นำมาทำ เซลล์เชื้อเพลิงชนิดนี้ โดยในงานวิจัยนี้มุ่งเน้นไปที่การพัฒนาวัสดุสำหรับขั้วแคโทดของเซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ ของแข็ง พบว่ามีสารหลายชนิดที่ถูกพัฒนาเป็นขั้วไฟฟ้าแคโทด เช่น LSMs (La_{1-x}Sr_xMnO₃.**δ**) LSCFs (La_{1-x}Sr_xCo₁₋ _yFe_yO₃₋**δ**) และ BSCFs (Ba_{0.5}Sr_{0.5}Co_{1-x}Fe_xO_y) ซึ่งเป็นสารที่มีโครงสร้างเพอรอฟสไกต์และมีสูตรอย่างง่ายคือ ABO₃ โดยในระยะหลังพบว่าโครงสร้างดังกล่าวให้ค่าการขยายตัวทางความร้อนที่สูง ทั้งยังมีคุณสมบัติหลายประการที่ไม่ เหมาะกับการนำมาเป็นขั้วแคโทดของเซลล์เชื้อเพลิง ในงานวิจัยนี้จึงมุ่งเน้นที่จะพัฒนาประสิทธิภาพของเซลล์ เชื้อเพลิงโดยการพัฒนาขั้วไฟฟ้าแคโทดของเซลล์เชื้อเพลิงจากสารประกอบที่มีโครงสร้างเป็นเพอรอฟสไกต์แบบ สามชั้น (triple layer perovskite intergrowth



รูปที่ 1.1 โครงสร้างเพอรอฟสไกต์แบบ 3 ชั้น (triple layer perovskite intergrowth) (3)



สารประกอบ LaSr₃Fe₃O₁₀ มีโครงสร้างที่เรียกว่าเพอรอฟสไกต์แบบสามชั้น และมีการจัดเรียงตัวของ โครงสร้างในรูปแบบที่เรียกว่า Ruddlesden-Popper series ซึ่งทำให้เกิดช่องว่างของออกซิเจนจำนวนมากเมื่อ เทียบกับโครงสร้างอื่นๆที่เคยนำมาใช้เป็นขั้วแ<mark>คโทดสำหรับเซลล์เชื้อเพ</mark>ลิงออกไซด์ของแข็ง ้จึงถือว่าเป็นสารที่มี ี แนวโน้มจะเป็นขั้วไฟฟ้าในเซลล์เชื้อเพลิงที่ดี และจากการศึกษาเบื้องต้นภายในกลุ่มงานวิจัย พบว่า การแทนที่ Sr²⁺ ในตำแหน่ง A-site ของ LaSr₃Fe₃O₁₀ ด้วย Ca²⁺ ในสัดส่วนต่างๆ จะได้สารชนิดใหม่ 2 ชนิดที่มีคุณสมบัติที่ดีในการ เป็นขั้วไฟฟ้าสำหรับเซลล์เชื้อเพลิ<mark>ง ได้แก่ LaSr_{2.7}Ca_{0.3}Fe₃O₁₀ ซึ่งมีคุณสมบัติในการนำไฟฟ้า (electronic</mark> conductivity) ที่ดีที่สุด และ LaSr_{2.5}Ca_{0.5}Fe₃O₁₀ ซึ่งให้ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้า (power density) สูงสุดเมื่อนำมาใช้เป็นขั้วไฟฟ้าสำหรับเซลล์เชื้อเพลิง ดังนั้นในงานวิจัยนี้ จึงมุ่งเน้นที่จะพัฒนาขั้วไฟฟ้าสำหรับเซลล์ เชื้อเพลิงโดยใช้ LaSr_{2.7}Ca_{0.3}Fe₃O₁₀ และ LaSr_{2.5}Ca_{0.5}Fe₃O₁₀ เป็นองค์ประกอบหลัก โดยแบ่งงานวิจัยออกเป็น 2 ้ขั้นตอนใหญ่ๆ คือ การสังเ<mark>คราะห์และยืนยันคุณสมบัติเบื้อ</mark>งต้นของสารดังกล่าว และการนำสารดังกล่าวไปพัฒนา เป็นขั้วแคโทดคอมโพสิต (composite) สำหรับเซลล์เชื้อเพลิงร่วมกันหรือร่วมกับสารอื่นๆ และทำการวัดค่าความ หนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าและความต้านทานโพลาไรเซชันของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าดังกล่าวที่อุณหภูมิ 600-้องศาเซลเซียสเพื่อศึกษาและเป็นแนวทางในการพัฒนาประสิทธิภาพของเซลล์เชื้อเพลิงของแข็งในอนาคต 800 ต่อไป

1.2 งานวิจัยที่เกี่ยวข้อง

ในระยะเวลาหลายปีที่ผ่านมาได้มีการศึกษาและพัฒนาเซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็งอย่างแพร่หลาย โดยเฉพาะการพัฒนาวัสดุที่ใช้เป็นขั้วแคโทด โดยทั่วไปวัสดุที่นำมาใช้เป็นขั้วแคโทด ได้แก่ LSMs (La_{1-x}Sr_xMnO₃₋δ) เพราะมีสมบัติในการนำไอออนได้ดี และมีการบิดเบี้ยวของโครงสร้างที่ทำให้เกิดช่องว่างที่ออกซิเจนสามารถเคลื่อน ผ่านไปได้ดี แต่มีข้อเสียคืออุณหภูมิสำหรับการปฏิบัติงานสูงถึง 1150 องศาเซลเซียส และพื้นผิวมีการนำไฟฟ้าต่ำ (4) ต่อมาได้มีการพัฒนา LSCFs (La_{1-x}Sr_xCo_{1-y}Fe_yO₃₋δ) โดยการเติม Co และ Fe ลงในโครงสร้างพบว่าทำให้ ประสิทธิภาพในการนำไฟฟ้าและไอออนดีขึ้นและสามารถทำงานได้ที่อุณหภูมิประมาณ 600-800 องศาเซลเซียส (5) ซึ่งต่ำกว่า LSMs แต่มีข้อเสียคือความไม่เสถียรของ Fe และ Co หลังจากนั้นจึงได้มีการพัฒนา BSCFs (Ba₀₋₅Sr₀₋₅Co_{1-x}Fe_xO_y) ขึ้นโดยการเติม Ba ลงไปในโครงสร้างทำให้มีช่องว่างของออกซิเจนในโครงสร้างมากขึ้นและ สารมีความเสถียรมากยิ่งขึ้น (6) แต่ข้อเสียคือ Ba เป็นสารที่มีราคาแพงและมีความเป็นพิษ จะเห็นได้ว่าการพัฒนา วัสดุในระยะแรกนั้น สารประกอบที่นำมาศึกษาจะมีโครงสร้างเป็นเพอรอฟสไกต์ ABO₃ ดังนั้น ต่อมาในระยะหลังจึง ได้มีรายงานการพัฒนาสารที่มีโครงสร้างอื่นๆ มาใช้เป็นขั้วแคโทดเช่นกัน โดยโครงสร้างหนึ่งที่น่าสนใจคือ สารใน กลุ่มที่มีโครงสร้างเป็นเพอรอฟสไกต์ออกไซด์แบบชั้น (perovskite-related intergrowth oxides) หรือ AO(ABO₃)ก โดยที่ n คือ จำนวนชั้นของเพอรอฟสไกต์

ใน ปี ค.ศ. 2005 Lee K. T. (7) และคณะ ได้รายงานผลการพัฒนา LaSr₃Fe_{3-y}Co_yO₁₀₋6 ซึ่งเป็นสารที่มี โครงสร้างเป็นเพอรอฟสไกต์ออกไซด์แบบชั้นในการใช้เป็นขั้วแคโทดสำหรับเซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็งที่ทำงาน ได้ที่อุณหภูมิปานกลาง (600-800°C) โดยสามารถสังเคราะห์สารดังกล่าวได้ด้วยวิธี solid-state reaction โดยการ แทนที่ Fe ในโครงสร้างดังกล่าวด้วย Co ในสัดส่วนที่แตกต่างกันไปคือ 0≤ y ≤ 1.5 และพบว่าค่าการนำไฟฟ้าแบบ อิเล็กตรอน (electronic conductivity) ของสารดังกล่าวที่อุณหภูมิมากกว่า 500 องศาเซลเซียส มีค่ามากกว่า 100 ซีเมนส์ต่อเซนติเมตร ซึ่งถือว่าเป็นค่าที่ยอมรับได้สำหรับวัสดุที่จะใช้เป็นขั้วแคโทดสำหรับเซลล์เชื้อเพลิง ออกไซด์ของแข็ง นอกจากนี้ยังพบว่าการเติม Co ในโครงสร้างในสัดส่วนที่มากขึ้นจะช่วยเพิ่มสมบัติในด้านการนำ ไฟฟ้า (conductivity) ให้สูงขึ้น เนื่องจากโครงสร้างมีพันธะที่มีความเป็นโควาเลนซ์มากยิ่งขึ้น แต่ทำให้สัมประสิทธิ์ การขยายตัวทางความร้อนของสาร (thermal expansion coefficient; TEC) มีค่าเพิ่มมากขึ้น เนื่องมาจากการ เปลี่ยนแปลงสถานะสปิน (spin) ของ Co³⁺ และการเพิ่มขึ้นของช่องว่างออกไซด์ไอออน (oxide ion vacancies) ภายในโครงสร้าง นอกจากนี้ได้นำสารดังกล่าวไปขึ้นรูปเป็นเซลล์เชื้อเพลิงเดี่ยว โดยมี LaSr₃Fe₃-yCo_yO₁₀.6 เป็นขั้ว แคโทด, La_{0.8}Sr_{0.2}Ga_{0.8}Mg_{0.2}O_{2.8}(LSGM) เป็นอิเล็กโทรไลต์ NiO-Ce_{0.9}Gd_{0.1}O_{1.95} เป็นขั้วแอโนด และ Ce_{0.9}Gd_{0.1}O_{1.95} เป็นตัวเชื่อม (interlayer) ระหว่างขั้วแคโทดกับอิเล็กโทรไลต์ พบว่าประสิทธิภาพของเซลล์ที่ได้มี ค่าใกล้เคียงกับการใช้ขั้วแคโทด La_{0.6}Sr_{0.4}Co₃₋₆ ซึ่งเป็นสารที่มีโครงสร้างเป็นเพอรอฟสไกต์ ที่มีการใช้กันอย่าง แพร่หลาย นอกจากนี้โครงสร้างเพอรอฟสไกต์ออกไซด์แบบชั้นยังมีข้อดีคือมีค่าการขยายตัวทางความร้อนต่ำกว่า โครงสร้างเพอรอฟสไกต์ปกติ

ต่อมาในปี ค.ศ. 2009 Torres-Garibay C. และคณะ *(8)* ได้รายงานผลการพัฒนาขั้วแคโทด Sr_{2.7}La_{0.3}Fe_{1.4}Co_{0.6}O₇₋**&** และ LaSr₃Fe_{1.5}Co_{1.5}O₁₀₋**&** ซึ่งมีโครงสร้างเป็น Intergrowth perovskite oxide และ La_{0.5}Sr_{0.4}Co_{0.5}Fe_{0.5}O₃₋**&** ซึ่งมีโครงสร้างเป็นเพอรอฟสไกต์ออกไซด์ โดยทำการสังเคราะห์สารทั้ง 3 ชนิดโดยวิธี solid-state reaction หลังจากนั้นนำไปขึ้นรูปเป็นเซลล์เชื้อเพลิงเดี่ยวด้วยเทคนิคพิมพ์สกรีน (screen printing) โดยมี yttria-stabilized zirconia (YSZ) เป็นอิเล็กโทรไลต์ YSZ-Ni เป็นขั้วแอโนด และมี Gadolinium doped ceria (GDC) เป็นตัวเชื่อมระหว่างขั้วแคโทดกับอิเล็กโทรไลต์ wบว่าเซลล์เชื้อเพลิงที่ใช้ LaSr₃Fe_{1.5}Co_{1.5}O₁₀₋**&** (LSCFO10) เป็นขั้วแคโทด ให้ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าสูงสุดเท่ากับ 0.75 วัตต์ต่อตารางเซนติเมตร ในขณะที่ Sr_{2.7}La_{0.3}Fe_{1.4}Co_{0.6}O₇₋**&** และ La_{0.5}Sr_{0.4}Co_{0.5}Fe_{0.5}O₃₋**&** (LSCF) ให้ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้า ใกล้เคียงกันคือ 0.4 วัตต์ต่อตารางเซนติเมตร ทั้งๆ ที่ค่าการนำไฟฟ้าของ LSCFO10 มีค่าต่ำกว่า LSCF ซึ่งผู้วิจัยได้ อธิบายว่าอาจเป็นผลจากโครงสร้างมีการเร่งปฏิกิริยาที่ดีกว่าหรืออาจเป็นเพราะลักษณะโครงสร้างภายในของสาร ซึ่งต้องทำการศึกษาเพิ่มเติมต่อไป

และในปีเดียวกันนี้ Guoguang Z. และคณะ (9) ได้รายงานผลการศึกษาสมบัติของ LaSr₃Fe₃O_{10-δ} ซึ่งมี โครงสร้างเป็นเพอรอฟสไกต์ออกไซด์แบบสามชั้นในการใช้เป็นเยื่อเลือกผ่านของออกซิเจน หรือ ใช้เป็นขั้วแคโทด สำหรับเซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็ง โดยสารดังกล่าวถูกสังเคราะห์ด้วยวิธี citrate-acid ผู้วิจัยได้ทำการวัดค่า การนำไฟฟ้าของสารภายใต้บรรยากาศออกซิเจนที่ความดันตั้งแต่ 10⁻²-1x10⁵ ปาสคาล ด้วยเทคนิค AC four probes และวัดค่าสัมประสิทธิ์ seebeck พบว่าสารดังกล่าวมีรูปแบบการนำไฟฟ้าชนิด p-type conductor นอกจากนี้ผู้วิจัยได้รายงานถึงผลของอุณหภูมิต่อการนำไฟฟ้าของสารดังกล่าวซึ่งพบว่าเมื่ออุณหภูมิเพิ่มขึ้นสัดส่วน ของออกซิเจนภายในโครงสร้างจะมากขึ้นส่งผลให้การพาประจุแบบ p-type ลดน้อยลง ทำให้ค่าการนำไฟฟ้าของ สารดังกล่าวลดลง นอกจากนี้ผู้วิจัยยังรายงานค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ (D_{chem}.) ของออกซิเจนภายในโครงสร้าง ดังกล่าวพบว่ามีค่าเท่ากับ 2.4x10⁻⁵ ตารางเซนติเมตรต่อวินาทีและมีค่าพลังงานกระตุ้นการแพร่ของออกซิเจน เท่ากับ 61.4 กิโลจูลต่อโมล

ในปี ค.ศ. 2010 Kim J. H. และคณะ (10) ได้รายงานผลการพัฒนา Ln(Sr,Ca)₃(Fe,Co)₃O₁₀ โดยที่ Ln คือ La Nd หรือ Gd พบว่าสามารถเตรียมสารที่มีโครงสร้างเพอรอฟสไกต์ออกไซด์แบบชั้นที่แตกต่างกันได้ทั้งหมด 6 ชนิดด้วยวิธี Solid-state reaction ดังนี้ LaSr₃Fe₃O₁₀(LSF), LaSr₃Fe_{1.5}Co_{1.5}O₁₀(LSFC), NdSr₃Fe₃O₁₀(NSF) NdSr₃Fe_{1.5}Co_{1.5}O₁₀(NSFC), NdSr_{2.5}Ca_{0.5}Fe_{1.5}Co_{1.5}O₁₀ (NSCFC) และ GdSr₃Fe₃O₁₀(GSF) โดยสารทั้งหมดมี โครงสร้างเป็นเตตตระโกนอล *I4/mmm* ที่บริสุทธิ์ยกเว้น GSF ซึ่งพบโครงสร้างอื่นปนอยู่ด้วยและเมื่อนำสาร ทั้งหมดไปขึ้นรูปเป็นเซลล์เชื้อเพลิงเดี่ยวโดยมี LSGM เป็นอิเล็กโทรไลต์ พบว่าการแทนที่ Fe ในโครงสร้างด้วย Co จะทำให้เกิดการหลุดออกของออกซิเจนในโครงสร้างเพิ่มมากขึ้นเมื่ออุณหภูมิสูงขึ้นและค่าสัมประสิทธิ์การขยายตัว ทางความร้อนของสารเพิ่มมากขึ้นนอกจากนี้ยังส่งผลให้ค่าการนำไฟฟ้าเพิ่มมากขึ้นอีกด้วยโดยเซลล์เชื้อเพลิงที่ใช้ NdSr_{2.5}Ca_{0.5}Fe_{1.5}Co_{1.5}O₁₀ (NSCFC) เป็นขั้วแคโทดโดยการแทนที่ Sr ในโครงสร้างด้วย Ca ในสัดส่วนเล็กน้อย จะ ให้ประสิทธิภาพของเซลล์เชื้อเพลิงดีที่สุด โดยผู้วิจัยให้เหตุผลว่าการแทนที่ดังกล่าวทำให้การบิดเบี้ยวของแลตทิซใน ชั้นเพอรอฟสไกต์ลดน้อยลงซึ่งเป็นผลดีสำหรับการนำออกไซด์โอออน

จากงานวิจัยที่ได้กล่าวมาข้างต้นทำให้ผู้วิจัยมีความสนใจที่จะพัฒนาขั้วแคโทดของเซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ ของแข็งจากสารที่มีโครงสร้างเป็นเพอรอฟสไกต์ออกไซด์แบบชั้นที่มีการปรับปรุงประสิทธิภาพของสารโดยการเติม Ca ลงในโครงสร้างแล้วมาพัฒนาเป็นขั้วไฟฟ้าในลักษณะคอมโพสิต ซึ่งได้มีตัวอย่างงานวิจัยที่ได้มีการศึกษาการใช้ ขั้วคอมโพสิตไปแล้วดังต่อไปนี้

ปี ค.ศ. 2002 Armstrong T. J. และคณะ (11) ได้รายงานผลการพัฒนาขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิตสำหรับ เซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็งของสารประกอบเพอรอฟสไกต์ La_{0.8}Sr_{0.2}MnO_(3-**6**) และ La_{0.9}Sr_{0.1}Ga_{0.8}Mg_{0.2}O_(3-**λ**) (LSGM) ในสัดส่วน LSM:LSGM เท่ากับ 70:30 50:50 และ 30:70 เปอร์เซ็นโดยน้ำหนัก ซึ่งมี Ni⁺-yttria stabilized zirconia (YSZ) เป็นขั้วแอโนด และ YSZ เป็นอิเล็กโทรไลต์ พบว่า เซลล์เชื้อเพลิงที่ใช้ขั้วแคโทดคอมโพ สิต LSM:LSGM ในอัตราส่วน 50:50 เปอร์เซ็นโดยน้ำหนัก และเผาที่อุณหภูมิ 1150 องศาเซลเซียส ให้ ประสิทธิภาพของเซลล์ดีที่สุดคือ ให้ค่าความต้านทานจำเพาะของพื้นผิวเท่ากับ 0.18 โอห์มตารางเซนติเมตร และ ให้ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าสูงถึง 1.4 วัตต์ต่อตารางเซนติเมตรที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียสซึ่งสูงมาก เมื่อเทียบกับที่เคยมีการศึกษามาก่อนหน้านี้

และในปี ค.ศ. 2012 Ko J. H. และคณะ *(12)* ได้รายงานผลการพัฒนาคอมโพสิตร่วม (dual composite) (La_{0.8}Sr_{0.2})MnO₃(LSM)-Yttria-stabilized zirconia (YSZ) กับ GDC สำหรับเป็นขั้วแคโทดของเซลล์เชื้อเพลิง ออกไซด์ของแข็ง โดยสารทั้งสามชนิดสามารถเตรียมได้ด้วยวิธีพอลิเมอร์ (polymerizable complex) พบว่าที่

6

อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียสขั้วแคโทด LSM/GDC-YSZ ให้ค่าความต้านทานโพลาไรเซชันเท่ากับ 0.266 โอห์ม ตารางเซนติเมตร และเมื่อนำ LSM/GDC-YSZ ไปขึ้นรูปเป็นเซลล์เชื้อเพลิงเดี่ยวที่มี YSZ เป็นอิเล็กโทรไลต์ และ Ni-YSZ เป็นขั้วแอโนด โดยมีไฮโดรเจน เป็นเชื้อเพลิงพบว่าให้ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าสูงถึง 0.65 วัตต์ต่อ ตารางเซนติเมตรที่อุณหภูมิ800องศาเซลเซียสอีกด้วย

นอกจากนี้ในปี ค.ศ. 2012 Ko J. H. และคณะ (13) ได้รายงานผลการพัฒนาคอมโพสิตร่วม (La_{0.6}Sr_{0.4})(Co_{0.2}Fe_{0.8})O₃(LSCF) -Y_{0.16}Zr_{0.92}O_{1.96} (YSZ)-Gd_{0.1}Ce_{0.9}O₂₋ δ (GDC) เพื่อใช้เป็นขั้วแคโทดสำหรับเซลล์ เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็ง โดยสารทั้งสามชนิดถูกเตรียมด้วยวิธีพอลิเมอร์ และนำมาเตรียมเป็นเพส (paste) ร่วมกันหลังจากนั้นนำไปขึ้นรูปเป็นเซลล์เชื้อเพลิงเดี่ยวเพื่อวัดประสิทธิภาพ พบว่าค่าความต้านทานโพราไรเซชัน ของเซลล์เชื้อเพลิงที่ใช้คอมโพสิตร่วมดังกล่าวเป็นขั้วแคโทดเท่ากับ 0.075 โอห์มตารางเซนติเมตร ซึ่งพบว่ามีค่าต่ำ กว่าขั้วแคโทด LSM/GDC-YSZ ที่ได้มีการศึกษามาก่อนหน้านี้ เนื่องจาก LSCF เป็นวัสดุที่การนำไฟฟ้าแบบ อิเล็กตรอน และ การนำไฟฟ้าแบบไอออนสูง นอกจากนี้เซลล์เชื้อเพลิงเดี่ยวที่ได้ยังให้ค่าความหนาแน่นพลังงาน ไฟฟ้า เท่ากับ 0.5 วัตต์ต่อตารางเซนติเมตร ที่อุณหภูมิ 650 องศาเซลเซียส และ 1.24 วัตต์ต่อตารางเซนติเมตร ที่ อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส

นอกจากรายงานการพัฒนาสารในลักษณะคอมโพสิตเพื่อช่วยเพิ่มประสิทธิภาพของเซลล์เชื้อเพลิงแล้ว พบว่ามีรายงานการพัฒนาขั้วแคโทดโดยการเคลือบสารในลักษณะ 2 ชั้นก็เป็นอีกวิธีหนึ่งที่ช่วยพัฒนาประสิทธิภาพ ของเซลล์เชื้อเพลิงได้โดยมีตัวอย่างของงานที่พัฒนาเซลล์เชื้อเพลิงด้วยวิธีดังกล่าวดังนี้

ในปี ค.ศ. 2013 Liu Z. และคณะ (14) ได้รายงานผลการพัฒนา La_{0.6}Sr_{0.4}Co_{0.2}Fe_{0.8}O₃₋**6** (LSCF) โดย การเคลือบฟิล์มบาง La_{0.85}Sr_{0.15}MnO₃₋**6** (LSM) ลงบนพื้นผิวของ LSCF เพื่อใช้เป็นขั้วแคโทดสำหรับเซลล์เชื้อเพลิง ออกไซด์ของแข็ง โดยเมื่อนำสารดังกล่าวไปขึ้นรูปเป็นเซลล์เชื้อเพลิงซึ่งมี GDC เป็นอิเล็กโทรไลต์และ LSM-coated LSCF เป็นขั้วแคโทดพบว่าขั้วแคโทดดังกล่าวให้ค่าความต้านทานโพราไรเซชันที่ต่ำลง และ มีความเสถียรมากกว่า ขั้วแคโทด LSCF ที่ไม่มีการเคลือบด้วย LSM นอกจากนี้ยังพบว่าค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าของเซลล์ LSM-coated LSCF มีค่าเท่ากับ 1.07 วัตต์ต่อตารางเซนติเมตร ซึ่งสูงกว่าเซลล์เชื้อเพลิงที่ใช้ขั้ว LSCF ถึง 24 เปอร์เซ็นต์

จากรายงานวิจัยที่กล่าวมาข้างต้นจะเห็นได้ว่า สารประกอบในกลุ่มเพอรอฟสไกต์ออกไซด์แบบชั้นมีสมบัติ ที่โดดเด่นในด้านการเกิดช่องว่างออกไซด์ไอออนดีกว่าสารประกอบในกลุ่มเพอรอฟสไกต์และยังมีผู้ทำการศึกษาวิจัย ไม่มากนักโดยเฉพาะการพัฒนาสารประกอบเพอรอฟสไกต์ออกไซด์แบบชั้นในรูปแบบคอมโพสิตร่วมเพื่อเพิ่ม ประสิทธิภาพของเซลล์เชื้อเพลิงผู้วิจัยจึงมีความสนใจที่จะพัฒนาสารในกลุ่มดังกล่าวเป็นขั้วแคโทดของเซลล์ เชื้อเพลิงโดยการทำเป็นสารประกอบคอมโพสิต และการทำเป็นขั้ว 2 ชั้น เพื่อเพิ่มประสิทธิภาพของเซลล์เชื้อเพลิง

1.3 วัตถุประสงค์

1.3.1 เตรียมคอมโพสิตออกไซด์แคโทดชนิดใหม่สำหรับเซลล์เชื้อเพลิงจากเพอรอฟสไกต์แบบชั้น LaSr_{3-x}Ca_xFe₃O₁₀ (x = 0.3 และ 0.5)

1.3.2 วัดประสิทธิภาพการทำงานของขั้วไฟฟ้าคอมโพสิตที่เตรียมได้โดยการวัดค่าความความหนาแน่นของ พลังงานไฟฟ้า (Power density) ค่าความต้านทานต่อไฟฟ้ากระแสสลับ (Impedance) และความบริสุทธิ์ของ ขั้วไฟฟ้าโดยเทคนิคเอกซ์เรย์ดิฟแฟรกชัน



บทที่ 2 หลักการและทฤษฎี

2.1 เซลล์เชื้อเพลิง (Fuel cell)

เซลล์เชื้อเพลิงเป็นอุปกรณ์ชนิดหนึ่งที่สามารถเปลี่ยนพลังงานในรูปของปฏิกิริยาเคมีไปเป็นพลังงานไฟฟ้า ได้ โดยเซลล์เชื้อเพลิงมีองค์ประกอบที่สำคัญ 3 ส่วนคือ ขั้วแคโทด ขั้วแอโนด และ อิเล็กโทรไลต์ ทั้งนี้เซลล์เชื้อเพลิง มีหลักการทำงานคร่าวๆ คือ เมื่อแก๊สที่เป็นเชื้อเพลิง เช่น H₂ ทำปฏิกิรยากับแก๊สที่เป็นตัวออกซิไดซ์ เช่น O₂ ผ่าน อิเล็กโทรไลต์ที่มีคุณสมบัติเป็นตัวนำไอออนที่ดีและเกิดการปลดปล่อยอิเล็กตรอนให้ไหลผ่านวงจรภายนอกก็จะเกิด กระแสไฟฟ้าขึ้น (1) โดยปัจจุบันสามารถแบ่งเซลล์เชื้อเพลิงออกได้หลายชนิดตามอุณหภูมิที่เซลล์เชื้อเพลิงเกิด ปฏิกิริยา ชนิดของสารที่เป็นอิเล็กโทรไลต์ และ ชนิดของสารที่เป็นเซลล์เชื้อเพลิงได้ ดังตารางที่ 2.1

ประเภทของเซลล์ เชื้อเพลิง	อิเล็กโทรไลต์	อุณหภูมิส <mark>ำหรับทำ</mark> ปฏิกิริยาเคมี (°C)	เชื้อเพลิง
Alkaline fuel cell (AFC)	โพแท <mark>ส</mark> เซียมไฮดรอกไซด์	50-200	H ₂ หรือ N ₂ H ₄
Direct methanol fuel cell (DMC)	สารโพลิเมอร์	60-200	CH₃OH
Phosphoric acid fuel cell (PAFC)	กรดฟอสฟอริก	160-210	H ₂ จากไฮโดรคาร์บอน หรือ แอลกอฮอล์
Sulphuric acid fuel cell (SAFC)	กรดซัลฟิวริก	80-90	<mark>แอล</mark> กอฮอล์ หรือ H ₂ ไม่ บริสุทธิ์
Proton-exchange membrane fuel cell (PEMFC)	สารโพลิเมอร์ หรือ เยื่อ เลือกผ่านโปรตรอน	50-80	H ₂
Molten carbonate fuel cell (MCFC)	เกลือไนเตรต เกลือ ซัลเฟต หรือ เกลือคาร์ บอร์เนต	630-650	H ₂ CO C ₃ H ₇
Solid oxide fuel cell	สารประกอบ ZrO ₂ หรือ	600-1000	แก๊สธรรมชาติ หรือ C ₃ H ₇
Solid polymer fuel cell (SPFC)	สารประกอบซัลโฟเนต โพลีสไตรีน	90	H ₂

ตารางที่ 2.1 คุณลักษณะของเซลล์เชื้อเพลิงชนิดต่างๆ *(1)*

2.2 เซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็ง (Solid Oxide Fuel Cell; SOFC)

เซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็งเป็นเซลล์เชื้อเพลิงชนิดหนึ่งที่ใช้วัสดุประเภทเซรามิกส์ที่มีคุณสมบัติในการ พาไอออนที่มีประจุลบได้ดีเป็นอิเล็กโทรไลต์ โดยเซลล์เชื้อเพลิงชนิดนี้นิยมใช้ แก๊สไฮโดรเจน และแก๊สธรรมชาติเป็น เชื้อเพลิง และสามารถทำงานได้ที่อุณหภูมิ 600-1000 องศาเซลเซียสโดยปฏิกิริยาที่เกิดขึ้นภายในเซลล์แสดงดังรูป ที่ 2.1



ร**ูปที่ 2.1** หลักการทำงานของเซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็ง (SOFC) (2)

โดยเซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็งแบบเดี่ยว (single cell) มีองค์ประกอบที่สำคัญอยู่ 3 ส่วนคือ ขั้วแคโทด ขั้วแอโนด และ อิเล็กโทรไลต์

2.2.1 ขั้วแคโ<mark>ทด (Cathode)</mark>

ขั้วแคโทดเป็นขั้วที่เกิดปฏิกิริยารีดักชันของแก๊สออกซิเจนจากบรรยากาศ เกิดเป็นออกไซด์ไอออน

ดังสมการ

$$\frac{1}{2}O_2(g) + 2e^{-} \longrightarrow O^{2-} \dots (1)$$

คุณสมบัติของวัสดุที่ใช้ทำขั้วแคโทด

ก. มีขนาดของโพรงช่องว่างภายในโครงสร้างที่พอเหมาะและเหมาะสมกับการแพร่ของออกไซด์ไอออน

 ข. ต้องมีความเข้ากัน และไม่ทำปฏิกิริยากับองค์ประกอบอื่นๆ ภายในเซลล์เชื้อเพลิง เช่น ไม่เกิดปฏิกิริยา กับตัวเชื่อม และอิเล็กโทรไลต์

ค. ค่าการขยายตัวทางความร้อน (thermal expansion coefficient; TEC) ต้องมีค่าใกล้เคียงกับ องค์ประกอบอื่นๆ ภายในเซลล์เชื้อเพลิง

- ง. โครงสร้างต้องมีความทนทานต่อการเกิดปฏิกิริยาออกซิเดชันในบรรยากาศ
- จ. มีความสามารถสูงในการเร่งปฏิกิริยารีดักชันของออกซิเจน
- ฉ. มีคุณสมบัติในการนำไฟฟ้าแบบอิเล็กตรอนแล<mark>ะ</mark>การนำไฟฟ้าแบบไอออนที่ดี
- ช. มีความสามารถในการยึดติดกับอิเล็กโทรไลต์

ในปัจจุบันมีสารหลายชนิดที่ถูกพัฒนาเป็นขั้วแคโทดของเซลล์เชื้อเพลิง ได้แก่ สารที่มีโครงสร้าง เป็นเพอรอฟสไกต์ออกไซด์ (ABO₃) และสารที่มีโครงสร้างเป็นเพอรอฟสไกต์ออกไซด์แบบชั้น (AO-(ABO₃)_n) เช่น Lanthanum strontium ferrate oxide (LaSr₃Fe₃O₁₀; LSFO) ที่จะทำการศึกษาในงานวิจัยนี้

2.2.2 อิเล็กโทรไลต์ (Electrolyte)

อิเล็กโทรไลต์แทรกอยู่ระหว่างขั้วแคโ<mark>ทดแล</mark>ะขั้วแอโนด เป็นสารที่มีคุณสมบัติในการพาไอออนที่ดี มีหน้าที่หลักคือการเป็นตัวนำไอออน ซึ่งในที่นี้คือออกไซด์ไอออนจากขั้วแคโทดไปยังขั้วแอโนด

คุณสมบัติของวัสดุที่ใช้เป็<mark>นอิเล็กโทรไลต์</mark>

- ึก. เป็นตัวนำออกไซด์ไอออนที่ดีและมีค่า conductivity ไม่ต่ำกว่า 10-2 ซีเมนต่อตารางเซนติเมตร
- ข. ไม่มีสมบัติเป็นตัว<mark>นำอิ</mark>เล็ก<mark>ตรอนห</mark>รือเป็นตั<mark>วนำอิเล็กต</mark>รอนที่<mark>แย่</mark>
- ค. มีความหนาแน่นสูง
- ง. มีความเสถียรต่ออุณ<mark>หภูมิและค</mark>วามดันข<mark>องแก๊สออกซิเจ</mark>น

จ. ค่าการขยายตัวทางความร้<mark>อ</mark>นต้องมีค่าใกล้เคียงกับองค์ประกอบอื่<mark>นๆ</mark>ภายในเซลล์เชื้อเพลิงและไม่ เกิดปฏิกิริยากับองค์ประกอบอื่นๆภายในเซ<mark>ลล์เชื้อเพลิง</mark>

ในปัจจุบันมีวัสดุหลายชนิดที่ถูกใช้เป็นอิเล็กโทรไลต์สำหรับเซลล์เชื้อเพลิง ได้แก่ yittria-stabilized zirconia (YSZ) และ Lanthanum strontium gallium magnesium oxide (La_{0.8}Sr_{0.2}Ga_{0.8}Mg_{0.2}O₃; LSGM)

2.2.3 ขั้วแอโนด (Anode)

ขั้วแอโน<mark>ดเป็น</mark>ขั้วที่เกิดปฏิกิริยาออกซิเดชันของเชื้อเพลิงซึ่งส่วนใหญ<mark>่คือแ</mark>ก๊สไฮโดรเจนด้วย ออกไซด์ไอออน และปลดปล่อยอิเล็กตรอนอิสระ ดังสมการ

 $2H_2(g) + 2O^2 \longrightarrow H_2O + e^-$ (2)

คุณสมบัติของวัสดุที่ใช้ทำขั้วแอโนด

- ก. มีความสามารถสูงในการเร่งปฏิกิริยาออกซิเดชันของเชื้อเพลิง
- ข. เสถียรต่อการเกิดปฏิกิรยารีดักชั้น
- ค. มีคุณสมบัติในการนำไฟฟ้าแบบอิเล็กตรอนและการนำไฟฟ้าแบบไอออนที่ดี
- ง. มีอนุภาคขนาดเล็กและมีรูพรุนมาก

ในปัจจุบันมีวัสดุหลายชนิดที่ถูกพัฒนาเป็นขั้วแอโนดของเซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็ง ได้แก่ Ni-YSZ และ NiO₂-FeO₃ ที่ศึกษาในงานวิจัยนี้ เป็นต้น

2.2.4 การขึ้นรูปเซลล์เชื้อเพลิงเดี่ย<mark>วโดยวิธีเซรามิกส์ฟิล์ม</mark>

ในการพัฒนาเซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็ง จะทำการศึกษาประสิทธิภาพเบื้องต้นของเซลล์โดย การขึ้นรูปเซลล์เดี่ยวที่ประกอบด้วยขั้วแคโทด ขั้วแอโนด และอิเล็กโทรไลต์ ก่อนที่จะนำเซลล์เดี่ยวแต่ละเซลล์ไป เชื่อมต่อกันโดยใช้วัสดุเชื่อมต่อ โดยในการขึ้นรูปเซลล์เดี่ยวนิยมใช้วิธีการเตรียมเซรามิกส์ฟิล์ม โดยวัสดุที่จะนำมาใช้ เป็นขั้วแคโทดและแอโนด จะถูกบดให้เป็นผงละเอียดและผสมกับตัวยึดเกาะ (binder) และตัวทำละลาย (solvent) เพื่อให้เป็นของเหลวผสม (slurry) หลังจากนั้นจึงนำของเหลวผสมที่ได้ไปเคลือบบนแผ่นอิเล็กโทรไลต์บางๆ โดยวิธี ต่างๆ เช่น การทำพิมพ์สกรีน (screen printing) (15) เป็นต้น

2.3 สารประกอบเพอรอฟสไกต์ออกไซด์ (16)

สารประกอบเพอรอฟสไกต์ออกไซด์เป็นสารประกอบโลหะออกไซด์ชนิดหนึ่ง ซึ่งมีสูตรทางเคมีเป็น ABO₃ นิยมนำมาใช้เป็นขั้วไฟฟ้าแคโทดในเซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็ง เนื่องจากมีคุณสมบัติการนำไฟฟ้าแบบ อิเล็กตรอน (Electronic conductivity) และ คุณสมบัติการนำไฟฟ้าแบบไอออน (Ionic conductivity) ได้ดี กล่าวคือ โครงสร้างของเพอรอฟสไกต์จะประกอบไปด้วย แคทไออน A และ B และมี O ซึ่งก็คืออะตอมของ ออกซิเจน โดยมีการจัดโครงสร้างในรูปแบบ Face center cubic (FCC) ซึ่งแคทไออน A เป็นโลหะที่มีขนาด อะตอมใหญ่ มีประจุ +2 หรือ +3 เช่น La³⁺ หรือ Sr²⁺ จะถูกจัดอยู่ในตำแหน่งมุมของหน่วยเซลล์ลูกบาศก์ (unit cell) แคทไอออน B เป็นโลหะที่มีอะตอมขนาดเล็ก มีประจุ +3 หรือ +4 เช่น Fe³⁺ หรือ Mn⁴⁺ จะถูกจัดอยู่ใน ตำแหน่งกึ่งกลางของหน่วยเซลล์ลูกบาศก์ ดังรูปที่ 2.2 โดยโลหะ A และ B จะมีเลขโคอออร์ดิเนชัน เท่ากับ 12 และ

6 ตามลำดับ



สารประกอบเพอรอฟสไกต์มีคุณสมบัติพิเศษอย่างหนึ่งคือ เมื่อทำการแทนที่แคทไออนในตำแหน่ง A ภายในโครงสร้างด้วยแคทไอออนที่มีเลขออกซิเดชันต่ำกว่าจะทำให้โครงสร้างสูญเสียสมดุลของประจุ โครงสร้างจะ มีการปรับโครงสร้างเพื่อชดเชยประจุ (charge compensation) โดยการเพิ่มประจุบวกที่โลหะในตำแหน่ง B หรือ การปลดปล่อยประจุลบซึ่งในที่นี้คือ ออกไซด์ไอออน เพื่อทำให้โครงสร้างมีความสมดุลในประจุ ดังนั้นสารประกอบ เพอรอฟสไกต์ออกไซด์จึงมีคุณสมบัติในการนำไฟฟ้าได้ทั้งแบบอิเล็กตรอน (electronic conductivity) และ แบบ ไอออน (ionic conductivity)

2.3.1 การนำไฟฟ้าแบบอิเล็กตรอน (Electronic conductivity)

การนำไฟฟ้าแบบอิเล็กตรอนเกิดขึ้นเนื่องจากการซ้อนทับกันของออร์บิทัล P ของอะตอม ออกซิเจนที่ต่ออยู่กับแคทไอออนในตำแหน่ง B ภายในโครงสร้างเพอรอฟสไกต์ ได้แก่ d_{xy} d_{xz} และ d_{yz} ดังรูปที่ 2.3 จึงทำให้อิเล็กตรอนสามารถเคลื่อนที่ระหว่างโลหะในตำแหน่ง B ผ่านออร์บิทัล P ของออกซิเจน



ร**ูปที่ 2.3** การซ้อนทับกันของออร์บิทัล P ของออกซิเจนภายในโครงสร้างเพอรอฟสไกต์ออกไซด์ (18)

เมื่อมีการเพิ่มเลขออกซิเดชันของแคทไอออนในตำแหน่ง B เพื่อชดเชยประจุโดยการปลดปล่อยอิเล็กตรอน จะทำให้เกิดช่องวางของอิเล็กตรอน (Electron hole) ทำให้อิเล็กตรอนสามารถเคลื่อนที่ได้ดีขึ้น สารประกอบ เพอรอฟสไกต์ออกไซด์จึงมีความสามารถในการนำไฟฟ้าแบบอิเล็กตรอนที่ดี และเรียกการนำไฟฟ้ารูปแบบนี้ว่า p-type semiconductor

2.3.2 การนำไฟฟ้าแบบไอออน (Ionic conductivity)

การนำไฟฟ้าแบบไอออนของโครงสร้างเพอรอฟสไกต์เกิดจากการชดเชยประจุโดยการลดประจุลบ โครงสร้างจะปลดปล่อยแอนไอออนซึ่งก็คือ ออกไซด์ไอออนทำให้เกิดช่องว่างของออกซิเจน (Oxygen vacancies) ขึ้นดังรูปที่ 2.4 ทำให้ออกไซด์ไอออนสามารถเคลื่อนที่ภายในโครงสร้างได้ง่ายขึ้น สารประกอบเพอรอฟสไกต์ ออกไซด์จึงมีความสามารถในการนำไอออนที่ดี



รูปที่ 2.4 ช่องว่างขอ<mark>งออ</mark>กซิ<mark>เจน</mark> (oxygen vacancies) และการเคลื่อนที่ของออกไซด์ไอออนภายใน โครงสร้างเพอร<mark>อ</mark>ฟสไกต์ออกไซด์ *(19)*

2.4 สารประกอบเพอรอฟสไกต์ออกไซด์แบบสามชั้น (triple layer perovskite intergrowth)



รูปที่ 2.5 โครงสร้างเพอรอฟสไกต์ออกไซด์แบบ 3 ชั้น *(10)*

สารประกอบเพอรอฟสไกต์ออกไซด์แบบ 3 ชั้น เป็นสารประกอบที่มีสูตรทางเคมีเป็น (AO)(ABO₃)₃ หรือ AA₃B₃O₁₀ กล่าวคือมีโครงสร้างเพอรอฟสไกต์ 3 ชั้น สลับกับโครงสร้างแบบเกลือหิน (Rock salt) ดังรูปที่ 2.5 จาก การจัดเรียงตัวของโครงสร้างในรูปแบบดังกล่าวพบว่า จำนวนช่องว่างของออกซิเจนมีมากกว่าโครงสร้าง เพอรอฟสไกต์ออกไซด์ปกติ ซึ่งเป็นโครงสร้างที่นิยมใช้เป็นขั้วแคโทดสำหรับเซลล์เชื้อเพลิง ดังนั้นโครงสร้างดังกล่าว จึงมีคุณสมบัติในการนำออกไซด์ไอออนได้ดีกว่า จึงมีแนวโน้มที่จะนำมาพัฒนาเป็นขั้วไฟฟ้าแคโทดของเซลล์ เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็งได้ดี

โดยทั่วไปสารประก<mark>อบที่มีโครงสร้างเพอรอฟสไก</mark>ต์ออกไซด์แบบสามชั้นที่มีผู้สนใจศึกษาและพัฒนาจะมี องค์ประกอบของ Fe และ Sr เป็นหลัก เช่น LaSr₃Fe₃O₁₀ และ LaSr₃Fe_{3-y}Co_yO₁₀ เป็นต้น

2.5 หลักการของเครื่องมือวิเคราะห์

การตรวจสอบเอกลักษณ<mark>์ และการทด</mark>สอบคุณสมบัติของสารผลิตภัณฑ์ที่เตรียมขึ้น ใช้หลักการวิเคราะห์ ด้วยเครื่องมือต่อไปนี้

2.5.1 เทคนิคเอกซ์เรย์พา<mark>ว</mark>เดอร์ดิฟแฟรกชัน (X-ray powder diffraction; XRD)

เอ็กซเรย์พาวเดอร์ดิฟแฟรกชันเป็นเทคนิคทางเคมีที่ใช้ในการวิเคราะห์โครงสร้างของสารประกอบที่มีความ เป็นผลึกหรือมีการจัดเรียงตัวของอะตอมภายในโครงสร้างอย่างเป็นระเบียบ ซึ่งเป็นเทคนิคในการวิเคราะห์ที่ไม่ ทำลายตัวอย่าง หลักการทำงานของเทคนิคเอ็กซเรย์พาวเดอร์ดิฟแฟรกชัน อาศัยหลักการเลี้ยวเบนของรังสีเอ็กซ์ กล่าวคือเมื่อรังสีตกกระทบผลึกหรือโครงสร้างที่มีการจัดเรียงตัวของอะตอมอย่างเป็นระเบียบจะเกิดการสะท้อนบน ระนาบของผลึกดังรูปที่ 2.6 ซึ่งผลึกแต่ละชนิดจะให้รูปแบบของการเลี้ยวเบนแตกต่างกันไปทำให้สามารถระบุชนิด โครงสร้างของสารได้ไม่ว่าสารเหล่านั้นจะประกอบไปด้วยธาตุที่เป็นองค์ประกอบกี่ชนิดก็ตาม ซึ่งการเลี้ยวเบน ดังกล่าวจะเป็นไปตามกฎของแบรก (Bragg's law) ดังสมการที่ (3) โดยที่ผลต่างระยะทางที่รังสีเอ็กซ์สะท้อนบน ระนาบแต่ละชั้นจะมีค่าเป็นจำนวนเท่า (n) ของความยาวคลื่นของรังสีเอ็กซ์ที่ตกกระทบ (λ) และสามารถคำนวณหา ค่าระยะห่างของระนาบการจัดเรียงตัวของอะตอมในโครงสร้าง (d) เมื่อทราบมุมที่เกิดการเลี้ยวเบน (Θ)





 $2 \operatorname{dsin} \Theta = n \lambda \dots (3)$

ซึ่งในงานวิจัยนี้จะใช้เทคนิคเอ็กซเรย์พาวเดอร์ดิฟแฟรกซันในการวิเคราะห์โครงสร้างของสารประกอบทุก ชนิดที่สังเคราะห์ได้ โดยเอ็กซ์เรย์ดิฟแฟรกโตรแกรม จะแสดงความสัมพันธ์ระหว่างมุมที่เกิดการเลี้ยวเบนกับค่า ความเข้มสัมพัทธ์ซึ่งมีความจำเพาะในสารประกอบแต่ละชนิด หลังจากนั้นจึงนำเอ็กซ์เรย์ดิฟแฟรกโตรแกรมที่ได้ไป เปรียบเทียบกับเอ็กซ์เรย์ดิฟแฟรกโตรแกรมของสารมาตรฐาน (the joint committee on powder diffraction standard; JCPDS) จะทำให้สามารถระบุรูปแบบโครงสร้างของสารได้

2.5.2 กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด (Scanning electron microscope; SEM)

กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราดเป็นเครื่องมือที่ใช้ในการตรวจสอบ ในด้านภาพลักษณะ พื้นผิวของสารตัวอย่าง การกระจายตัว และปริมาณของธาตุที่เป็นองค์ประกอบ โดยภาพที่ได้จากกล้องจุลทรรศน์ อิเล็กตรอนแบบส่องกราดเกิดจากการฉาย หรือส่องกราดลำอิเล็กตรอนไปยังพื้นผิวของตัวอย่าง แล้วตรวจวัด อิเล็กตรอนที่สะท้อนกลับจากตัวอย่าง ทำให้ได้ภาพในลักษณะที่เป็น 3 มิติ โดย SEM มีส่วนประกอบพื้นฐาน 5 ส่วน ดังนี้

ก) แหล่งกำเนิดลำอิเล็กตรอน (electron gun)

ข) เลนส์ควบคุมลำแสงอิเล็กตรอน (electromagnetic lens) และ ขดลวดควบคุมการเคลื่อน ของลำแสงอิเล็กตรอน (scan coil)

ค) ช่องใส่สารตัวอย่าง (specimen Chamber)

- จุปกรณ์รวบรวมสัญญาณ (collector & Scintillator)
- ค) อุปกรณ์สร้างภาพและถ่ายภาพ (imaging photographic devices)



รูปที่ 2.7 ส่วนประกอ<mark>บพื้นฐานของ</mark>กล้องจุ<mark>ลทรรศ</mark>น์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด (SEM) *(21)*

สารตัวอย่างที่ใช้กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราดในการตรวจพิสูจน์จะต้องแห้งเพื่อป้องกันการ ระเหยในระบบสุญญากาศซึ่งอาจเป็นอันตรายต่อเครื่องมือ นอกจากนี้สารตัวอย่างต้องมีคุณสมบัติในการนำไฟฟ้า กล่าวคือ อิเล็กตรอนจะต้องสามารถเคลื่อนที่เข้าและออกภายในโครงสร้างของตัวอย่างได้ง่าย ในการทดลองนี้จะให้ สารตัวอย่างที่เป็น perovskite intergrowth ซึ่งมีคุณสมบัติในการนำไฟฟ้าที่ดี จึงเหมาะสมในการใช้กล้อง จุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราดในการศึกษาลักษณะพื้นผิว เพื่อใช้ประกอบการวิเคราะห์ประสิทธิภาพของสาร ดังกล่าวสำหรับใช้เป็นขั้วแคโทดของเซลล์เชื้อเพลิง

2.5.3 การหา<mark>ค่าคว</mark>ามหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้า (Power density)

ค่าค<mark>วามหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้า โดยนิยาม คือ สัดส่วนค่าของกำลังไฟฟ้า (P) ต่อพื้นที่ของ พื้นผิวที่กระแสไฟฟ้าเคลื่อนผ่าน (A) กำลังไฟฟ้า (P) คือ กระแสไฟฟ้าที่ไหลผ่านอุปกรณ์ หรือ เครื่องใช้ไฟฟ้า ใน เวลาหนึ่งๆ มีหน่วยเป็นจูลต่อวินาทีหรือวัตต์ และมีค่าเท่ากับผลคูณของกระแสไฟฟ้า (I) มีหน่วยเป็น แอมป์แปร์ กับ ความต่างศักย์ (V) มีหน่วยเป็นโวลต์ ดังสมการ 4</mark>

ดังนั้นความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าสามารถหาได้จาก

Power density
$$= \frac{P}{A} = \frac{IV}{A} \dots (5)$$

โดยเราเรียก ^I/_A ว่า Current density มีหน่วยเป็น แอมป์แปร์ต่อหน่วยพื้นที่และ power density มีหน่วยเป็นวัตต์ ต่อหนึ่งหน่วยพื้นที่ โดยในงานวิจัยนี้เราสามารถหาค่าความหนาแน่นของพลังงานได้จากการต่อวงจรของเซลล์ไฟฟ้าเข้ากับ เครื่องกัลวาโนแสตท/โพเทนซิโอแสตท แล้วทำการวัดค่ากระแสไฟฟ้าที่ได้เมื่อมีการให้ความต่างศักย์ในช่วง 0.0-1.0 โวลต์ หลังจากนั้นนำค่าที่ได้ไปคำนวณดังสมการที่ 5 จะได้ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าออกมา ซึ่งใช้อธิบาย ว่าเซลล์ไฟฟ้าชนิดไหนสามารถผลิตกระแสไฟฟ้าต่อหน่วยพื้นที่ได้มากกว่า

2.5.4 การหาค่าอิมพีแดนซ์ (Impedance; Z) (22)

โดยทั่วไปเป็นที่ทราบกันดีว่า ความต้านทานกระแสไฟฟ้า (R) เป็นสัดส่วนระหว่างความต่าง ศักย์ไฟฟ้า (V) กับกระแสไฟฟ้าที่ไหลในวงจร (I) ตามกฎของโอห์ม (Ohm's law)

ซึ่งจะเห็นได้ว่า ค่าความต้านทานนั้นไม่ขึ้นกับความถี่ และความสัมพันธ์ของสมการนี้จะสอดคล้องกันเมื่อให้ไฟฟ้า กระแสตรง (DC) แก่วงจรเท่านั้น ซึ่งในความเป็นจริงพบว่า หากให้กระแสไฟฟ้าชนิดกระแสสลับ (AC) ค่าความ ต้านทานจะเปลี่ยนแปลงไปโดยเรียกความต้านทานใหม่นี้ว่าอิมพีแดนซ์

อิมพีแดนซ์ (Z) คือค่าความต้านทานซนิดหนึ่ง ซึ่งประกอบด้วยความต้านทานสองชนิด คือ ความ ต้านที่ไม่ขึ้นกับความถี่ เรียกว่า รีซิสแทน (resistance; R) และความต้านทานที่ขึ้นกับความถี่ เรียกว่า รีแอกแทน (reactant; X) โดยที่ รีแอกแทน สามารถแบ่งออกเป็น 2 ชนิดด้วยกัน คือ ตัวเก็บประจุ (capacitor; C) และ ตัว เหนี่ยวนำ (inductor; X_L) กล่าวโดยรวมคือ Z เป็นความต้านทานต่อการไหลของกระแสไฟฟ้าของวงจรไฟฟ้า กระแสสลับ โดยวงจรของเซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็งจะประกอบไปด้วยความต้านทาน 3 ชนิดคือ ความ ต้านทานโอห์มมิก (ohmic resistant; R_s) ความต้านทานโพลาไรเซชัน (porarization resistance; R_p) และ ตัวเก็บ ประจุ (capacitor; C) ดังรูปที่ 2.8



ร**ูปที่ 2.8** ลักษณะวงจรไฟฟ้าของเซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็ง (23)

ในวงจรไฟฟ้าของเซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็งเราจะพบว่า ขนาดอนุภาคของวัสดุที่ใช้ทำขั้วไฟฟ้า การ ไหลของแก๊ส หรือปฏิกิริยาต่างๆ ที่เกิดภายในเซลล์ไฟฟ้า เปรียบได้กับ Capacitor (C) ซึ่งส่งผลต่อการไหลของ กระแสไฟฟ้า โดยที่นิยามของ Capacitor (C) เป็นดังสมการ

โดยที่ ω คือความถี่เชิงมุม C_p คือ capacitance และ f คือความถี่ของไฟฟ้ากระแสสลับ และจึงสามารถเขียน สมการแสดงความต้านทานรวมของวงจรได้ตามกฎของเคอร์ชอฟฟ์ (Kirchhoff's law) ได้ดังสมการ

$$z = R_s + \frac{R_p}{1 + (j.2.\pi.f.R_p.C_p)} \dots (8)$$

จะเห็นได้ว่า C มีส่วนประกอบของจำนวนจินตภาพ (√−1) จึงสามารถเขียน Z ในรูปแบบใหม่ซึ่งประกอบ ไปด้วยสองส่วนคือ ส่วนที่เป็นจำนวนจริง (Z_{re}) และ ส่วนที่เป็นจำนวนจินตภาพ (Z_{im}) ได้ดังสมการ

$$\left(\frac{R_p}{2}\right)^2 = \left(Z_{re} - R_s - \left(\frac{R_p}{2}\right)\right)^2 + Z_{im}^2 \dots (9)$$

และสามารถสร้างกราฟคว<mark>าม</mark>สัมพันธ์ระหว่าง Z´ และ –Z" (เป็น –Z["] เพื่อให้แกนจินตภาพอยู่บนแกน Y ด้านบวก) เรียกว่า กราฟแบบในจิส (Nyguist plot) ซึ่งได้กราฟในลักษณะที่เป็น ครึ่งวงกลม (semi-circle) ดังรูปที่ 2.9



โดยจุดตัดแกน X ที่ความถี่ต่ำ คือ ความต้านทานโอห์มมิก (R_s) ซึ่งเป็นความต้านทานที่มักเกี่ยวข้องกับ การ แพร่ของแก๊สภายในเซลล์ไฟฟ้า จุดตัดแกน x ที่ความถี่สูง คือ ความต้านทานรวมของระบบ (R_t) และผลต่างของ จุดตัดแกน x ที่ความถี่สูงและต่ำ คือ ความต้านทานโพลาไรเซชัน (R_p) ซึ่งหมายถึง ความต้านทานที่เกิดจากการ เปลี่ยนแปลงศักย์ไฟฟ้าภายในเซลล์ และมีผลมาจากหลายปัจจัย เช่น การแพร่ของเชื้อเพลิงขณะเริ่มปฏิกิริยา (Open circuit potential) โพลาไรเซชันของการกระตุ้นปฏิกิริยาเคมีภายในเซลล์ (Activation Polarization) เป็นต้น

ซึ่งในการทดลองนี้จ<mark>ะวัดค่า อิมพีแดนซ์ โดยการ</mark>ให้กระแสไฟฟ้าในช่วงความถี่ 1-200 กิโลเฮิร์ต และ คำนวณหาค่าความต้านทานโพลาไรเซชัน (R_p) ของสารจากกราฟไนจิสเพื่อใช้ในการพิจารณาประสิทธิภาพของ เซลล์เชื้อเพลิงเดี่ยว

บทที่ 3 การท<mark>ดลอง</mark>

3.1 สารเคมีที่ใช้

ตารางที่ 3.1 รายการและข้อ<mark>มูลจำเพาะของสา</mark>รเคมีที่ใช้

0

ลำดับ	ชื่อสารเคมี	สูตรโมเล <mark>กุ</mark> ล	มวลโมเลกุล (g/mol)	ความบริสุทธิ์ (ร้อยละ)	บริษัทผู้ผลิต
1	Lanthanum oxide	La ₂ O ₃	325.81	99.99	Waken
2	Gallium(III) oxide	Ga ₂ O ₃	187.44	99.99	ALDRICH
3	Magnesium <mark>ox</mark> ide	MgO		98.00	Fluka
4	Strontium carbonate	SrCO ₃	147. <mark>63</mark>	99.99	ALDRICH
5	Strontium nitrate	Sr(NO ₃) ₂	211.63	99.00	SIGMA- ALDRICH
6	Iron(III) nitrate nonahydrate	FeN ₃ O ₉ .9H ₂ O	404.00	98.00	SIGMA- ALDRICH
7	Calcium nitrate	Ca(NO ₃) ₂ .4H ₂ O	236.15	99.99	Ajax Finechem
8	Lanthanum(III) nitrate hexahydrate	LaN ₃ O ₉ .6H ₂ O	324.92	99.00	Fluka
9	Ethyl cellulose	Man	1.1.4-2.1	-	Fluka
10	Citric acid	C ₆ H ₈ O ₇	192.124	99.5-100.5	CARLO ERBA
11	2,2,4-Trimethyl-1,3- pentanediol monoisobutyrate	C ₁₂ H ₂₄ O ₃	216.32	99.00	SIGMA- ALDRICH

3.2 อุปกรณ์ และเครื่องมือ

ลำดับ	ชื่ออุปกรณ์	ยี่ห้อ	รุ่น	สถานที่
1	เตาเผา	Lenton	PO Box 2031	ภาควิชาเคมี คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์ มหาวิทยาลัย
2	เตาเมา	Nabertherm	GmbH	ภาควิชาเคมี คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์ มหาวิทยาลัย
3	เอ็กซ์เรย์พาวเดอร์ <mark>ดิฟแฟรกโตมิเตอร์</mark> (X-ray powder diffr <mark>actometer;</mark> XRD)	DMAX Rigaku	2200 Ultima	ภาควิชาเคมี คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์ มหาวิทยาลัย
4	กล้องจุลทรรศนิอิเล็กตรอนแบบส่อง กราด(Scanning electron microscope; SEM)	JEOL	JSM-6610 LV	ศูนย์เครื่องมือ วิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์ มหาวิทยาลัย
5	โพเทนซิโอสแตท/กัลวาโนสแตท (Potentiostat/Galvanostat)	HOKUTO DENKO	HA-151B	ภาควิชาเคมี คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์ มหาวิทยาลัย
6	มัลติมิเตอร์ (Multimeter)	Agilent Technologies	U3402A	ภาควิชาเคมี คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์ มหาวิทยาลัย

ตารางที่ 3.2 ข้อมูลจำเพาะของอุปกรณ์ และเครื่องมือวิทยาศาสตร์ที่ใช้ในงานวิจัย

3.3 วิธีการทดลอง

 3.3.1 การสังเคราะห์สารประกอบ LaSr_{2.7}Ca_{0.3}Fe₃O₁₀ (LSCa0.3) และ LaSr_{2.5}Ca_{0.5}Fe₃O₁₀

 (LSCa0.5) ด้วยวิธี ไนเตรตซิเตรตประยุกต์(25)

ชั่งเกลือในเตรต Sr(NO₃)₂ Ca(NO₃)₂ LaN₃O₂.6H₂O และ FeN₃O₉.9H₂O ตามน้ำหนักที่คำนวณไว้ดัง ตาราง 3.3 ลงในบีกเกอร์ที่เตรียมไว้ หลังจากนั้นเติมน้ำกลั่นปริมาณเล็กน้อยแล้วคนจนสารละลายหมดบน เครื่อง คนแม่เหล็ก (magnetic stirrer) เตรียมสารละลายของกรดชิตริกซึ่งเป็นสารก่อคีเลต (chelate) โดยสารละลาย ของกรดชิตริกสามารถเตรียมได้จากการชั่งกรดชิตริกในปริมาณเป็นสองเท่าของโลหะทั้งหมดโดยโมลแล้วเติมน้ำ ปริมาณ 3 มิลลิลิตรและคนจนสารละลายหมด หลังจากเติมกรดชิตริกลงในบีกเกอร์คนอย่างต่อเนื่องเป็นเวลา 24 ชั่วโมง นำสารละลายที่ได้ไปเติมด้วยสารละลายแอมโมเนียเข้มข้นร้อยละ 25 โดยปริมาตร เพื่อปรับ pH ของ สารละลายให้มีค่า pH ประมาณ 9 หลังจากนั้นคนอย่างต่อเนื่องอีก 30 นาที จะได้ของเหลวใสสีเหลือง แล้วนำไป ให้ความร้อนเพื่อเผาไหม้จนได้ของแข็งสีดำที่แห้งสนิท หลังจากนั้นจึงนำสารที่ได้ไปเผา (calcination) เพื่อไล่ CO₂ ที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส นาน 12 ชั่วโมง ด้วยอัตราการเพิ่มของอุณหภูมิ 200 องศาเซลเซียสต่อชั่วโมง นำ สารที่ได้มาบดให้ละเอียดแล้วนำไปเผาอีกครั้งที่อุณหภูมิ 1400 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 12 ชั่งโมงภายใต้ความดัน บรรยากาศ ด้วยอัตราการเพิ่มของอุณหภูมิ 200 องศาเซลเซียสต่อชั่วโมงจนถึงอุณหภูมิ 1000 องศาเซลเซียส หลังจากนั้นเปลี่ยนอัตราการเพิ่มของอุณหภูมิเป็น 80 องศาเซลเซียสต่อชั่วโมงจนถึงอุณหภูมิ 1400 องศาเซลเซียส เพื่อให้เกิดการจัดเรียงตัวของโครงสร้าง จะได้สารผลิตภัณฑ์เป็นผงละเอียดสีดำ

สารตั้งต้น	น้ำหนักของสารในการสังเคราะห์ LSCa0.3 (กรัม)	น้ำหนักของสารในการสังเคราะห์ LSCa0.5 (กรัม)
LaN ₃ O ₂ .6H ₂ O	3.0278	3.0687
Sr(NO ₃) ₂	3.9957	3.7495
Ca(NO ₃) ₂	0.4953	0.8368
FeN₃O ₉ .9H ₂ O	8.4752	8.5894
กรดซิตริก	20.5722	20.0995

ตารางที่ 3.3 น้ำหนักของสารในการสังเคราะห์สารประกอบ LSCa0.3 และ LSCa0.5 ปริมาณ 5 กรัม
3.3.2 การสังเคราะห์สารประกอบ La_{0.80}Sr_{0.20}Ga_{0.80}Mg_{0.20}O₃ (LSGM) ด้วยวิธี solid State reaction เพื่อใช้เป็นอิเล็กโทรไลต์ (electrolyte) ของเซลล์เชื้อเพลิง

ชั่งสารตั้งต้น La₂O₃ Sr(CO₃) Ga₂O₃ และ MgO ในสัดส่วนที่เหมาะสมดังแสดงในตาราง 3.4 แล้วเทลงในโกร่ง หิน บดสารให้เป็นเนื้อเดียวกันนาน 1 ชั่วโมง หลังจากนั้นนำสารที่ได้ไปเผาที่อุณหภูมิ 1,000 องศาเซลเซียส นาน 12 ชั่วโมง ด้วยอัตราการเพิ่มของอุณหภูมิเท่ากับ 200 องศาเซลเซียสต่อชั่วโมง เพื่อไล่ CO₂ จะได้สารที่เป็นผงละเอียดสี ขาว นำสารที่ได้มาบดอีกครั้งนาน 1 ชั่วโมง หลังจากนั้นชั่งสารที่ได้ปริมาณ 1.6 กรัมเทใสในแม่พิมพ์วงกลมแล้วนำไป อัดภายใต้ความดันบรรยากาศด้วยแรงกด 2 นิวตัน นาน 4 นาที จนได้เป็นแผ่นวงกลมที่มีขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 1 cm หลังจากนั้นจึงนำแผ่นที่ได้ไปอัดภายใต้ความดันน้ำด้วยแรงกด 10 นิวตัน นาน 30 นาที แล้วจึงนำไปเผาภายใต้ บรรยากาศที่อุณหภูมิ 1,300 องศาเซลเซียส นาน 15 ชั่วโมง จะได้ผลิตภัณฑ์เป็นแผ่นเซรามิกส์สีน้ำตาลอ่อน

สารตั้งต้น	น้ำหนัก (g)
La ₂ O ₃	4.8383
SrCO ₃	0.4872
Ga ₂ O ₃	2.4742
MgO	0.2660

ตารางที่ 3.4 น้ำหนักของสารในการสังเคราะห์สารประกอบ LSGM ปริมาณ 5 กรัม

3.3.3 การเตรียมสารประกอบ NiO-Fe₂O₃ ด้วยวิธี Modified impregnation สำหรับใช้เป็น ขั้วแอโนดของเซลล์เชื้อเพลิง

ชั่งสาร Fe(NO₃)₃.9H₂O หนัก 2.5289 กรัม ใส่ลงในบีกเกอร์ที่บรรจุน้ำกลั่นปริมาตร 100 มิลลิลิตรปิดด้วย กระจกนาฬิกา แล้วนำไปคนจนสารละลายหมดบนเครื่องคนแม่เหล็กพร้อมทั้งให้ความร้อนเป็นเวลา 30 นาที หลังจากนั้นจึงเติมผง NiO 4.5 กรัมในน้ำกลั่น 200 มิลลิลิตร แล้วจึงให้ความร้อนเพิ่มขึ้นจนสารละลายหมด แล้วจึง นำสารละลายที่ได้ไประเหยน้ำออกให้หมดที่อุณหภูมิประมาณ 100 องศาเซลเซียส จะได้ผลิตภัณฑ์เป็นผงละเอียดสี น้ำตาล

3.3.4 การเตรียมแผ่นเมมเบรนของ LSCa0.3 และ LSCa0.5

นำสารที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียสเตรียมได้ในหัวข้อ 3.3.1 มาขึ้นรูปเป็นแผ่นเมม เบรนจำนวน 3 แผ่นด้วยการชั่งสาร LSCa0.3 หนัก 1.6 กรัม และ LSCa0.5 หนัก 1.6 กรัม และสารผสมระหว่าง LSCa0.3 และ LSCa0.5 หนักอย่างละ 0.8 กรัม มาอัดเป็นแผ่นวงกลมที่มีเส้นผ่านศูนย์กลาง 1.2 เซนติเมตร ด้วย แรงกด 2 นิวตัน นาน 4 นาที แล้วจึงนำแผ่นอัดที่ได้ไปอัดภายใต้ความดันน้ำด้วยแรงกด 10 นิวตัน นาน 30 นาที นำไปเผาที่อุณหภูมิ 1400 องศาเซลเซียส ตามวิธีที่ได้แสดงในหัวข้อ 3.3.1

3.3.5 การวิเคราะห์โครงสร้างและความบริสุทธิ์ของสารที่สังเคราะห์ได้

3.3.5.1 การวิเคราะห์ด้วยหลักการก<mark>ารเลี้</mark>ยวเบนของรังสีเอกซ์ (X-ray diffraction; XRD)

นำสารผลิตภัณฑ์ได้แก่ LSCa0.3 LSC0.5 LSGM และ NiO-Fe₂O₃ ที่เตรียมได้จากหัวข้อ 3.3.1-3.3.3 มาตรวจสอบเอกลักษณ์ด้วยหลักการการเลี้ยวเบนของรังสีเอ็กซ์ โดยใช้เครื่องเอกซ์เรย์ดิฟแฟรกโต มิเตอร์ที่ใช้ CuK_α เป็นแหล่งกำเนิดแสง และ โมโนโครเมเตอร์ แล้ววิเคราะห์ผลการทดลองจากเอกซเรย์ดิฟแฟรกโต มิเตอร์เพื่อหาโครงสร้างของสาร

3.3.5.2 การวิเคราะห์ลักษณะพื้นผิวด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด (Scanning electron microscopy; SEM)

นำแผ่นเมมเบรนของ LSCa0.3 และ LSCa0.5 ซึ่งสังเคราะห์ได้ในหัวข้อ 3.3.4 มา ตรวจสอบลักษณะพื้นผิวและศึกษาการกระจายตัวกับปริมาณของธาตุจากภาพตัดขวางของแผ่นเมมเบรนของ LSCa0.3 และ LSCa0.5 ที่สังเคราะห์ได้

3.3.6 การขึ้นรูปเซ<mark>ลล์</mark>ไฟฟ้าเดี่ยว (Single cell)

3.3.6.1 การเตรียมแผ่นอิเล็กโทรไลต์จาก LSGM ที่สังเคราะห์ได้

จากผลิตภัณฑ์ที่ได้ในหัวข้อ 3.3.2 สามารถเตรียมแผ่นอิเล็กโทรไลต์ LSGM ได้โดยการนำ แผ่นที่ได้ไปขัดบนแท่นขัดผงเพชรจนมีความหนา 0.3 มิลลิเมตร หลังจากนั้นนำแผ่นอิเล็กโทรไลต์ที่ได้ไปทำการ โซนิเคด (sonicated) โดยใช้เอทานอลเป็นตัวละลายนาน 30 นาที เพื่อกำจัดสิ่งแปลกปลอมที่ติดอยู่บนพื้นผิว

3.3.6.2 การเตรียมสารส่วนผสมของเหลวกับสารที่สังเคราะห์ได้ (slurries) เพื่อใช้เป็น cathode paste สำหรับการขึ้นรูปเซลล์เดี่ยว (26)

ชั่งผงละเอียดของสารที่จะใช้เป็นขั้วแคโทดสำหรับเซลล์เชื้อเพลิงลงในโกร่งบดหินอ่อน หลังจากนั้นเติม ethyl cellulose สำหรับเป็นสารยึดเกาะ (binder) ด้วยน้ำหนักดังตาราง 3.5 บดให้เข้ากันนาน 30 นาที หลังจากนั้นจึงเติมตัวทำละลายได้แก่ 2,2,4-Trimethyl-1,3-pentanediol monoisobutyrate ปริมาตร 1 มิลลิลิตร บดให้เข้ากันจะได้สารผลิตภัณฑ์เป็นส่วนผสมของเหลว (slurry) ของขั้วแคโทด ดังต่อไปนี้ คือ LSCa0.3 slurries, LSCa0.5 slurries, composite LSCa0.3-LSCa0.5 (50:50 %wt) slurries, composite LSCa0.3-LSGM (50:50 %wt) slurries และ composite LSCa0.5-LSGM (50:50 %wt) slurries

ชนิดของ slurries	น้ำหนัก	น้ำหนัก	น้ำหนัก	Ethyl
	LSCa0.3	LSCa0.5	LSGM	cellulose
	(<mark>กรัม)</mark>	(ກรัม)	(กรัม)	(กรัม)
LSCa0.3slurries	0.5			
LSCa0.5 slurries		0.5		
Composite LSCa0.3-LSCa0.5 (50:50 %wt) slurries	0.25	0.25		0.03
composite LSCa0.3-LSGM (50:50 %wt) slurries	0.25		0.25	
composite LSCa0.5-LSGM (50:50 %wt) slurries		0.25	0.25	

ตารางที่ 3.5 น้ำหนักของสารที่จะใช้เป็นขั้วแคโทดในกา<mark>รเต</mark>รียม Cathode paste

3.3.6.3 การเตรียมสารส่วนผสมของเหลวกับ NiO-Fe₂O₃ (slurry) เพื่อใช้เป็น anode paste สำหรับการขึ้นรูปเซลล์เดี่ยว

ชั่งผงละเอียดของ NiO-Fe₂O₃ ที่จะใช้เป็นขั้วแอโนดสำหรับเซลล์เชื้อเพลิง 0.5 กรัมลง ในโกร่งบดหินอ่อนแล้วเติม ethyl cellulose ปริมาณ 0.03 กรัมบดให้เข้ากันนาน 30 นาที หลังจากนั้นจึงเติมตัว ทำละลายได้แก่ 2,2,4-trimethyl-1,3-pentanediol monoisobutyrate ปริมาตร 1 มิลลิลิตร บดให้เข้ากันจะได้ สารผลิตภัณฑ์เป็นส่วนผสมของเหลว (slurry) ของขั้วแอโนด NiO-Fe₂O₃

3.3.6.4 การขึ้นรูปเซลล์เดี่ยวด้วยเทคนิคพิมพ์สกรีน (screen printing)

หลังจากได้แผ่นอิเล็กโทรไลต์ของ LSGM ที่มีความหนาไม่เกิน 0.3 มิลลิเมตร ด้วยวิธีใน หัวข้อ 3.3.2 และได้ แคโทดเพส และ แอโนดเพส ของสารที่จะนำมาขึ้นรูปเป็นเซลล์เชื้อเพลิงเดี่ยว ตามวิธีในหัวข้อ 3.3.5.2 – 3.3.5.3 แล้วทำการพิมพ์สกรีน แคโทดเพส และ แอโนดเพส ผ่านแม่พิมพ์สกรีนวงกลมซึ่งมีเส้นผ่าน ศูนย์กลาง 0.45 เซนติเมตรลงไปบนแผ่นอิเล็กโทรไลต์ ดังรูปที่ 3.1 โดยจะขึ้นรูปเซลล์เดี่ยวที่มีองค์ประกอบดัง ตาราง 3.6 สำหรับขั้วไฟฟ้าแคโทดที่มีการเคลือบสาร 2 ชั้น เช่น ขั้วแคโทด LSC0.5/LSC0.3 หมายถึงขั้วไฟฟ้าที่มี การพิมพ์สกรีน LSC0.5 ลงไปก่อนรอจนแห้งแล้วจึงเคลือบ LSCa0.3 ทั้งนี้จะใช้แท่นพิมพ์สกรีนที่มีความละเอียด มากขึ้นเพื่อให้ชั้นของขั้วไฟฟ้ามีความบางลง หลังจากพิมพ์สกรีนเสร็จเรียบร้อยแล้ว นำเซลล์เดี่ยวที่ได้ไปเผาที่ ด้วย อัตราการเพิ่มของอุณหภูมิ 200 องศาเซลเซียสต่อชั่วโมงจนถึงอุณหภูมิ 900 องศาเซลเซียส แล้วคงอุณหภูมิไว้ที่ 900 องศาเซลเซียสนาน 30 นาที เพื่อให้สารยึดติดกับอิเล็กโทรไลต์ได้ดี



ตารางที่ 3.6 องค์ประกอบของเซลล์เดี่ยวที่ถูกเตรียมขึ้นในงานวิจัย

ชนิดของ เซลล์เดี่ยว	สารที่ใช้เป็น ขั้วแคโทด	สารที่ใช้เป็น อิเล็กโทรไลต์	สารที่ใช้เป็น ขั้วแอโนด
1	LaSr _{2.7} Ca _{0.3} Fe ₃ O ₁₀	(4,)	
2	LaSr _{2.5} Ca _{0.5} Fe ₃ O ₁₀	AT I	
3	composite LaSr _{2.7} Ca _{0.3} Fe ₃ O ₁₀ -	A	
	LaSr _{2.5} Ca _{0.5} Fe ₃ O ₁₀ (50 %wt)		
4	composite LaSr _{2.7} Ca _{0.3} Fe ₃ O ₁₀ -LSGM (50:50	La _{0.80} Sr _{0.20} Ga _{0.80} Mg _{0.20} O ₃	Ni-Fe
	%wt)	(LSGM)	อัลลอยด์
5	composite LaSr _{2.5} Ca _{0.5} Fe ₃ O ₁₀ -LSGM (50:50	11691	
	%wt)	U.S. TANK	
6	$LaSr_{2.7}Ca_{0.3}Fe_{3}O_{10}/LaSr_{2.5}Ca_{0.5}Fe_{3}O_{10}$	62	
7	$LaSr_{2.5}Ca_{0.5}Fe_{3}O_{10}/LaSr_{2.7}Ca_{0.3}Fe_{3}O_{10}$	CONTROL OF	

างกองกรณ์แหกริทยาลัย

3.3.7 การวัดประสิทธิภาพของเซลล์เชื้อเพลิงเดี่ยว

3.3.7.1 การวัดค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้า (Power density; P) ของเซลล์เชื้อเพลิง เดี่ยวที่สังเคราะห์ได้

เซลล์เชื้อเพลิงเดี่ยวที่เตรียมได้จะถูกนำมาวัดค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าโดยนำ เซลล์เดี่ยวไปวางไว้ระหว่างท่ออะลูมินา โดยมีแผ่นวงแหวนแก้วบาง 0.6 มิลลิเมตรประกบทั้งสองด้านเพื่อทำหน้าที่ ในการเชื่อมเซลล์เดี่ยวให้ติดกับท่ออะลูมินาดังรูปที่ 3.2 หลังจากนั้นจึงให้ความร้อนแก่ท่ออะลูมินาที่อุณหภูมิ 1000 องศาเซลเซียส ด้วยอัตราการเพิ่มของอุณหภูมิ 250 องศาเซลเซียสต่อชั่วโมง และคงความร้อนที่อุณหภูมินี้นาน 15 นาที เพื่อให้แผ่นวงแหวนแก้วหลอมเหลวและเชื่อมท่ออะลูมินาให้ติดกับแผ่นเซลล์เดี่ยวเพื่อป้องกันการรั่วไหลของ แก๊สขณะทำการทดลอง จากนั้นลดอุณหภูมิลงจนเหลือ 800 องศาเซลเซียส ด้วยอัตราการลดลงของอุณหภูมิ 200 องศาเซลเซียสต่อชั่วโมง ทิ้งไว้ 15 นาทีเพื่อให้วงแหวนแก้วแข็งตัว หลังจากนั้นเปิดวาล์วให้แก๊สไฮโดรเจนผ่านท่อ อะลูมินาเข้ามาทางด้านขั้วแอโนด และ แก๊สออกซิเจนเข้ามาที่ขั้วแคโทด ที่อุณหภูมิ 800 อาศาเซลเซียส นาน 30 นาทีเพื่อให้เซลล์เกิดปฏิกิริยาโดยสมบูรณ์ จากนั้นทำการวัดค่ากระแสไฟฟ้า (I) โดยใช้เครื่องกัลวาโนสแตท รุ่น HA-151B ซึ่งต่อกับเครื่องมัลติมิเตอร์เพื่อให้ความต่างศักย์ไฟฟ้ากระแสตรง (V) ในช่วง 0.2-1.0 V หลังจากนั้นลด อุณหภูมิของปฏิกิริยาและทำเช่นเดียวกันโดยวัดค่ากระแสไฟฟ้า และค่าความต่างศักย์ไฟฟ้าที่อุณหภูมิ 700 และ 600 องศาเซลเซียส นำค่ากระแสไฟฟ้าที่ได้ไปคำนวณเพื่อหาค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้า ดังสมการ (4)



รูปที่ 3.2 แผนภาพการติดตั้งเซลล์เดี่ยวสำหรับการวัดความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าและการวัดค่า อิมพีแดนซ์

3.3.7.2 การวัดค่าอิมพีแดนซ์ (Impedance; Z)

ทำการวัดค่าอิมพีแดนซ์ของเซลล์เดี่ยวที่อุณหภูมิ 600-800 องศาเซลเซียสโดยใช้โหมดโพ เทนซิโอสแตทภายในเครื่องออโต้แล็บ รุ่น PGSTAT302N ซึ่งมีหลักการทำงานคือการวัดความต้านทานภายใต้วงจร เปิด (open circuit) โดยการให้กระแสไฟฟ้าสลับ (AC) ในช่วงความถี่ 200 กิโลเฮิร์ตซ์ ถึง 1 เฮิร์ตซ์ และทำการวัด ค่าความต้านทานต่อไฟฟ้ากระแสสลับที่อุณหภูมิ 600-800 องศาเซลเซียสภายใต้แก๊สไฮโดรเจนและออกซิเจน

3.3.7.3 การวิเคราะห์โครงสร้างของส<mark>าร</mark>ที่ใช้ขึ้นรูปเป็นเซลล์เดี่ยวหลังการทำปฏิกิริยาด้วย กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอน<mark>แบบส่งกราด (SEM)</mark>

น้ำแผ่นเซลล์เดี่ยวของสารที่ผ่านการวัดประสิทธิภาพของเซลล์ในหัวข้อ 3.3.6.1-3.3.6.3 มาตรวจสอบลักษณะพื้นผิว และศึกษาการยึดเกาะระหว่างอนุภาคของขั้วแคโทดและระหว่างอนุภาคของขั้วแคโทด กับอนุภาคของอิเล็กโทรไลต์จาก<mark>ภา</mark>พตัดขวางเซลล์เดี่ยว

3.3.7.4 กา<mark>รวัดความคงตัว (stability) ขอ</mark>งเซลล์เ<mark>ดี่ยวเทียบกับเว</mark>ลา ที่อุณหภูมิ 800 องศา

เซลเซียส

จากผลการ<mark>วัด</mark>ประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้ว<mark>แค</mark>โทดแตกต่างชนิดกัน ดังตารางที่ 3.6

จะนำเซลล์เดี่ยวที่ให้ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าสูงที่สุดมาทำการศึกษาค่าความคงตัวของเซลล์เทียบกับ เวลา โดยการวัดค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส ภายใต้แก๊สไฮโดรเจน และ แก๊สออกซิเจน เป็นเวลานาน 3 ชั่วโมงโดยทำการวัดและบันทึกค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าทุกๆ 30 นาที



บทที่ 4 ผลการท<mark>ดลองและอภิปรายผลการทด</mark>ลอง

4.1 การทดลองเบื้องต้นภายในหน่วยวิจัย

เนื่องจากงานวิจัยนี้เป็นงานวิจัยต่อเนื่องภายในกลุ่มวิจัย เพื่อที่จะพัฒนา LaSr_{2.7}Ca_{0.3}Fe₃O₁₀ และ LaSr_{2.5}Ca_{0.5}Fe₃O₁₀ สำหรับเป็นขั้วแคโทดของเซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็ง โดยสารทั้งสองชนิดได้มีการศึกษา คุณสมบัติมาก่อนหน้านี้โดยนิสิตปริญญาเอกและพบว่าการแทนที่ Sr ใน LaSr₃Fe₃O₁₀ ด้วย Ca ในอัตราส่วนต่างๆ จะทำให้สารประกอบ LaSr_{3-x}Ca_xFeO₁₀ ที่มีสมบัติแตกต่างกัน โดยพบว่า LaSr_{2.7}Ca_{0.3}Fe₃O₁₀ (LSCa0.3) ให้ค่าการ นำไฟฟ้าจำเพาะ (specific conductivity) สูงสุดในบรรดาสารประกอบที่มีการแทนที่ Ca ในสัดส่วนโมล 0 - 1.0 โดยมีค่าการนำไฟฟ้าจำเพาะที่อุณหภูมิ 400 องศาเซลเซียส ประมาณ 180 ซีเมนส์ต่อเซนติเมตร และ LaSr_{2.5}Ca_{0.5}Fe₃O₁₀ (LSCa0.5) ให้ค่าการนำไฟฟ้ารองลงมาคือประมาณ 170 ซีเมนส์ต่อเซนติเมตร

ตารางที่ 4.1 สมบัติด้านการนำไ<mark>ฟฟ้า ค่าค</mark>วามหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าและเปอร์เซ็นต์ของน้ำหนักที่ ลดลงจากเทคนิคTGA ของ LSCa0.3 และ LSCa0.5

	การนำไฟฟ้าจำเพาะที่อุณหภูมิ สูงสุด(ซีเมนส์ต่อเซนติเมตร)	ความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้า สูงสุดที่ 800 องศาเซลเซียส (มิลลิวัตต์ต่อตารางเซนติเมตร)	เปอร์เซ็นต์ของน้ำหนักที่ ลดลงที่อุณหภูมิ 600 องศา เซลเซียสจากเทคนิค TGA
LSCa0.3	180.00	385.466	2.5987
LSCa0.5	170.00	295.983	3.2460

เมื่อนำสารประกอบทั้งสองไปขึ้นรูปเป็นขั้วแคโทดในเซลล์เชื้อเพลิงออกไซต์ของแข็งโดยมี La_{0.80}Sr_{0.20}Ga_{0.80}Mg_{0.20}O₃ (LSGM) เป็นอิเล็กโทรไลต์ และ NiO-Fe₂O₃ เป็นขั้วแอโนดพบว่าเซลล์ที่ใช้ LSCa0.5 เป็นขั้วแคโทดให้ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าสูงสุดที่ 385.466 มิลลิวัตต์ต่อตารางเซนติเมตร ซึ่งสูงกว่า เซลล์ที่ใช้ LSCa0.3 เป็นขั้วแคโทดที่ให้ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าสูงสุดที่ 295.983 มิลลิวัตต์ต่อตาราง เซนติเมตร ซึ่งจะเห็นได้ว่าไม่สอดคล้องกับผลการศึกษาการนำไฟฟ้าของสารที่ได้ก่อนหน้านี้ ดังนั้นจึงทำการศึกษา เพิ่มเติมด้วยเทคนิค Thermo Gravimetric Analysis (TGA) ซึ่งเป็นการวัดความเสถียรเชิงน้ำหนักของวัตถุที่ อุณหภูมิต่างๆ กัน พบว่าที่อุณหภูมิสูง LSCa0.5 มีเปอร์เซ็นการลดลงของน้ำหนักสารที่มากกกว่า LSCa0.3 ดัง ตารางที่ 4.1 จึงสันนิษฐานว่า LSCa0.5 มีการสูญเสียน้ำหนักจากการปลดปล่อยออกซิเจนในโครงสร้างไปมากกว่า LSCa0.3 ซึ่งทำให้ LSCa0.5 มีช่องว่างออกซิเจน (Oxygen vacancies) มากกว่าส่งผลให้ออกไซด์ไอออนสามารถ เคลื่อนที่ผ่าน LSCa0.5 ได้ดีกว่า ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าของเซลล์ที่ใช้ LSCa0.5 เป็นขั้วแคโทดจึงมีค่า สูงกว่า เซลล์ที่ใช้ LSCa0.3 เป็นขั้วแคโทด

อย่างไรก็ตาม จากผลการทดลองดังกล่าวทำให้ทราบว่า LSCa0.3 และ LSCa0.5 ต่างก็มีสมบัติในการเป็น ขั้วไฟฟ้าแคโทดของเซลล์เชื้อเพลิงออกไซด์ของแข็งที่ดี กล่าวคือ LSCa0.3 มีค่าการนำไฟฟ้าสูงที่สุด และ LSCa0.5 ให้ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าสูงที่สุด ในงานวิจัยนี้จึงสนใจที่จะนำสารทั้งสองมาพัฒนาเป็น ขั้วแคโทด ร่วมกันในลักษณะของการคอมโพสิตเพื่อเป็นแนวทางในการศึกษาและพัฒนาประสิทธิภาพของเซลล์เชื้อเพลิง ออกไซด์ของแข็งต่อไปซึ่งได้ผลของการทดลองดังต่อไปนี้

4.2 การสังเคราะห์สารประกอบ LaSr_{2.7}Ca_{0.3}Fe₃O₁₀ (LSCa0.3) และ LaSr_{2.5}Ca_{0.5}Fe₃O₁₀ (LSCa0.5)

สามารถสังเคราะห์สารประกอบ LSCa_{0.3} และLSCa_{0.5}ด้วยวิธีไนเตรตซิเตรตประยุกต์ได้สาร ลักษณะผงละเอียดสีดำ หลังจากนั้นจึงนำสารที่ได้ไปตรวจสอบเอกลักษณ์ด้วยหลักการเลี้ยวเบนของรังสีเอ็กซ์ และ วิเคราะห์ลักษณะพื้นผิวด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด ได้ผลดังต่อไปนี้

4.2.1 การระบุเอกลักษณ์ข<mark>องส</mark>ารด้ว<mark>ยหลักการการเลี้ยวเบน</mark>ของรั<mark>งสีเ</mark>อ็กซ์ (X-ray diffraction; XRD)

การวิเคราะห์โครงสร้างของ LaSr_{2.7}Ca_{0.3}Fe₃O₁₀ (LSCa_{0.3}) และ LaSr_{2.5}Ca_{0.5}Fe₃O₁₀ (LSCa_{0.5}) ด้วยหลักการเลี้ยวเบนของรังสีเอ็กซ์ (XRD) จากผงของสารประกอบซึ่งผ่านการเผาที่อุณหภมิ 1400 องศาเซลเซียส ภายใต้ความดันบรรยากาศ ได้ผลการทดลองดังรูปที่ 4.1 กล่าวคือสารประกอบทั้งสองชนิดให้เอ็กซ์เรย์ดิฟแฟรกโตร แกรมเช่นเดียวกับสารมาตรฐาน LaSr₃Fe₃O₁₀ จากฐานข้อมูล JCPDS หมายเลข 81-1234 ซึ่งให้พีคที่ตำแหน่ง 2theta เท่ากับ 25 32 33 45 และ 47 องศา ซึ่งเกิดจากการหักเหบนระนาบแลตทิช 008 107 110 0014 และ 200 ตามลำดับ แสดงว่าสารประกอบทั้งสองชนิดมีโครงสร้างเป็น (AO)(ABO₃)₃ และมีหน่วยเซลล์ (Unit cell) เป็น เตตระโกนอล (tetragonal unit cell) ที่มี Space group เป็น *I4/mmm* และสามารถคำนวณค่าแลตทิชพารา มิเตอร์ได้จากสมการที่ (6) และขนาดของหน่วยเซลล์ได้จากสมการที่ (7) ผลที่ได้แสดงในตารางที่ 4.2 จะเห็นได้ว่า LSCa0.5 มีค่าแลตทิชพารามิเตอร์และขนาดของหน่วยเซลล์เล็กกว่า LSCa0.3 ทั้งนี้เนื่องจาก Ca มีขนาดอะตอม เล็กกว่าอะตอมของ Sr (ค่า ionic radii ของ Ca เท่ากับ 174 พิกโคเมตร, Sr เท่ากับ 192 พิกโคเมตร) ดังนั้นเมื่อใส่ Ca ในปริมาณมากขึ้นจึงทำให้โครงสร้างผลึกมีการหดตัวมากขึ้น

 $\frac{1}{d^2} = \frac{h^2 + k^2}{a^2} + \frac{l^2}{c^2} \dots (6)$





รูปที่ 4.1 เอกซ์เรย์ดิฟแฟรกโตรแกรมของ LSCa0.3 และ LSCa0.5 ที่สังเคราะห์ด้วยวิธี ไนเตรตซิเตรตประยุกต์

จากข้อมูลของเอ็กซ์เรย์ดิฟแฟรกโตแกรมสรุปได้ว่า สามารถสังเคราะห์สาร<mark>ประก</mark>อบเพอร์รอฟสไกต์แบบ 3 ชั้น ที่มีโครงสร้าง AO(ABO₃)₃ ได้ด้วยวิธีไนเตรตซิเตรต

ตารางที่ 4.2 ค่าแลตทิซพารามิเตอร์ และ ปริมาตรของยูนิตเซลล์ ของสารประกอบ LSCa0.3 และ LSCa0.5 ที่ สังเคราะห์ได้ด้วยวิธี ไนเตรตซิเตรตประยุกต์

	แลตทิซพารามิเตอร์		and the second
	а	с	V
สารประกอบ	(อังสตรอม)	(อังสตรอม)	(ลูกบาศก์อังสตรอม)
LSCa0.3	3.8659	27.9916	418.3392629

4.2.2 การวิเคราะห์ลักษณะพื้นผิวด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่งกราด (Scanning electron microscopy; SEM)

การวิเคราะห์แผ่นเมมเบรนของ LSCa0.3 และ LSCa0.5 ด้วยกล้องจุลทรรศน์ อิเล็กตรอนแบบส่องกราดได้ผลดังรูปที่ 4.2 พบว่าพื้นผิวของสารประกอบ LSCa0.3 เกิดจากการวมตัวกันของ อนุภาคที่มีขนาดเล็ก ในขณะที่ LSCa0.5 เกิดจากการรวมตัวกันของอนุภาคที่มีขนาดใหญ่กว่า เนื่องจาก Ca มีจุด หลอมเหลวสูงกว่า Sr ดังนั้นการแทนที่ Ca ในปริมาณที่มากกว่าจะทำให้การหลอมเหลวของสารเกิดได้ยากขึ้น LSCa0.5 จึงมีลักษณะของพื้นผิวที่มีการเชื่อมต่อกันของอนุภาคน้อยกว่าพื้นผิวของ LSCa0.3 อย่างไรก็ดีพบว่า พื้นผิวของสารประกอบทั้งสองมีการจัดเรียงตัวอย่างหนาแน่น และมีรูพรุนน้อย ซึ่งจากลักษณะพื้นผิวของ สารประกอบทั้งสองชนิดผลที่ได้จึงสอดคล้องกับลักษณะการนำไฟฟ้าของสารทั้งสองที่ได้มีการศึกษาก่อนหน้านี้คือ สารทั้งสองมีอนุภาคที่จัดเรียงตัวกันอย่างหนาแน่น ทำให้อิเล็กตรอนสามารถเคลื่อนที่ผ่านได้ดี ส่งผลให้ค่าการนำ ไฟฟ้าของสารประกอบทั้งสองมีค่ามาก



รูปที่ 4.2 ภาพจากกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด กำลังขยาย 1,000 เท่า แสดงลักษณะพื้นผิวของ LSCa0.3 (ซ้าย) ลักษณะพื้นผิวของ LSCa0.5 (ขวา)

4.2.3 การวิเคราะห์องค์ประกอบของธาตุเชิงปริมาณด้วยเทคนิค Energy Dispersive X-ray

Spectrometry (EDS)

ทำการวิเคราะห์แผ่นเมมเบรนของ LSCa0.3 และ LSCa0.5 ในเชิงปริมาณของธาตุที่เป็นองค์ประกอบด้วย เทคนิค EDS ได้ผลดังรูปที่ 4.3 พบว่ามีปริมาณของธาตุที่เป็นองค์ประกอบดังตารางที่ 4.3





ร**ูปที่ 4.3** EDS spectra จากแผ่นเมม<mark>เบ</mark>รน (ก) LSCa0.3 และ (ข) LSCa0.5

ตารางที่ 4.3 สัดส่วนของธาตุที่เป็นองค์ประกอบของ LSCa0.3 และ LSCa0.5 ที่สังเคราะห์ได้

ธาตุ	La	Sr	Са	Fe	0
สัดส่วน(โมล) LSCa0.3	1.00	2.72	0.29	2.89	10.78
สัดส่วน(โมล) LS <mark>Ca</mark> 0.5	1.00	2.51	0.49	2.93	10.79

จากผลดังกล่าวทำให้ทราบว่าสัดส่วนของธาตุที่เป็นองค์ประกอบใกล้เคียงกับสัดส่วนโดยโมลของ สารประกอบที่ต้องการ ยกเว้นปริมาณของธาตุ Fe ที่จะต่ำกว่าสัดส่วนโดยโมลเล็กน้อย ซึ่งอาจส่งผลให้สมบัติต่างๆ ของสารประกอบทั้งสองชนิดมีการเปลี่ยนแปลงไป จากนั้นนำสารประกอบทั้งสองไปทำการอัดประกบร่วมกันใน ลักษณะ 2 ชั้น (ด้านล่างเป็น LSCa0.5 และด้านบนเป็น LSCa0.3) เพื่อศึกษาถึงความเสถียรของสารและการ โยกย้าย (migration) ของธาตุระหว่างสารประกอบทั้งสองโดยทำการวัดปริมาณของธาตุที่เป็นองค์ประกอบใน ตำแหน่งต่างๆ ดังรูปที่ 4.4



รูปที่ 4.4 บริเวณที่ทำการวิเคราะห์ปริมาณของธาตุที่เป็นองค์ประกอบบนแผ่นเมมเบรนที่อัดประกบระหว่าง LSCa0.3 (บน) และ LSCa0.5 (ล่าง) (ภาพที่กำลังขยาย 500 เท่า)

ตารางที่ 4.4 แสดงปริมาณของธาตุที่เป็นองค์ประกอบที่ตำแหน่งต่างๆ พบว่าแผ่นอัดประกบของสารทั้ง สองที่ผ่านการเผาที่อุณหภูมิ 1400 องศาเซลเซียสนั้นมีความเสถียร และปริมาณของ Ca ที่เป็นองค์ประกอบไม่มี การแพร่จากชั้นของ LSCa0.3 ไปยัง LSCa0.5 สรุปได้ว่าไม่เกิดการแพร่ของธาตุ Ca Fe Sr และ La ระหว่าง ระหว่างชั้นของ LSCa0.3 และ LSCa0.5 ที่อุณหภูมิ 1400 องศาเซลเซียส ดังนั้นจึงสามารถพัฒนาขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้นในลักษณะการเคลือบ LSCa0.3 และ LSCa0.5 ร่วมกันได้ โดยคุณสมบัติของสารจะไม่มีการเปลี่ยนแปลง

ตารางที่ 4.4 สัดส่วนของธาตุ<mark>ที่เป็นองค์ประกอบของแผ่นอั</mark>ดประกบ LSCa0.3 – LSCa0.5 ที่ผ่านการเผาที่ อุณหภูมิ 1400 องศาเซลเซียส จากตำแหน่งต่างๆ ในรูปที่ 4.4

	สัดส่วนของธาตุ(โมล)						
	Spectrum	Spectrum	Spectrum	Spectrum	Spectrum	Spectrum	
สาร/ตำแหน่ง	1	2	3	4	5	6	
0	12	14	14	9.9	10	8	
Ca	0.3	0.3	0.3	0.5	0.4	0.4	
Fe	2.7	2.8	2.8	2.7	2.8	2.8	
Sr	2.5	2.7	2.6	2.1	2	1.9	
La	1	///1	1014/2	1	1	1	

4.3 การสังเคราะห์สารประกอบ La_{0.80}Sr_{0.20}Ga_{0.80}Mg_{0.20}O₃ (LSGM) เพื่อใช้เป็นอิเล็กโทรไลต์ (Electroltye) ของเซลล์เชื้อเพลิง

สามารถสังเค<mark>ราะห์สารประกอบ LSGM ที่มีลักษณะเป็นแผ่นเซรามิกส์วงกลมสีน้ำตาลอ่อนที่มีเส้นผ่าน</mark> ศูนย์กลางประมาณ 1 เซนติเมตร ด้วยวิธี Solid state reaction หลังจากนั้นนำไปตรวจสอบเอกลักษณ์และความ บริสุทธิ์ด้วยเทคนิค XRD ได้ผลดังต่อไปนี้





4.3.1 การระบุเอกลักษณ์ของสารด้วยหลักการการเลี้ยวเบนของรังสีเอ็กซ์ (X-ray diffraction; XRD)

รูปที่ 4.5 เอกซ์เรย์ดิฟแฟรกโตรแกรมของ LSGM ที่สังเคราะห์ด้วยวิธี Solid state reaction

การวิเคราะห์โครงสร้างของ LSGM ด้วยหลักการเลี้ยวเบนของรังสีเอ็กซ์ให้ผลดังรูปที่ 4.5 ซึ่งพบว่า LSGM ที่สังเคราะห์ได้มีเอ็กซ์เรย์ดิฟแฟรกโตรแกรมสอดคล้องกับสารมาตรฐาน LSGM ในฐานข้อมูล JCPDS หมายเลข 52-0022 ที่มุม 2theta ต่างๆ ดังนี้ 23 32 40 46 52 58 และ 68 ซึ่งเกิดจากการหักเหบนระนาบแลตทิซ 100 110 111 200 210 211 และ 220 ตามลำดับแสดงว่า LSGM ที่สังเคราะห์ได้มีโครงสร้างเป็นลูกบาศก์ (cubic) ของเพ อรอฟสไกต์ออกไซด์ ABO3 และไม่พบพีคของสารรบกวนอื่นๆ จึงสรุปได้ว่า สามารถสังเคราะห์แผ่นอิเล็กโทรไลต์ LSGM ที่มีความบริสุทธิ์ได้ด้วยวิธี solid state reaction

4.4 การเตรียมสารประกอบ NiO-Fe₂O₃ ด้วยวิธี modified impregnation สำหรับใช้เป็นขั้วแอโนดของ เซลล์เชื้อเพลิง

สามารถสังเคราะห์สารประกอบ NiO-Fe₂O₃ด้วยวิธี modified impregnation ได้สารที่มีลักษณะ เป็นผงละเอียดสีน้ำตาล หลังจากนั้นนำไประบุเอกลักษณ์และความบริสุทธิ์ด้วยเทคนิค XRD ได้ผลดังนี้





4.4.1 การระบุเอกลักษณ์ของสารด้วยหลักการการเลี้ยวเบนของรังสีเอ็กซ์ (X-ray diffraction; XRD)

ร**ูปที่ 4.6** เอ็กซ์เรย์ดิฟแฟรกโตรแกรมของ NiO-Fe₂O₃ ที่สังเคราะห์ได้ด้วยวิธี Modified impregnation

การวิเคราะห์โครงสร้างของ NiO-Fe₂O₃ ด้วยหลักการเลี้ยวเบนของรังสีเอ็กซ์ ให้ผลดังรูปที่ 4.6 ซึ่งพบว่า NiO-Fe ที่สังเคราะห์ได้มีเอ็กซ์เรย์ดิฟแฟรกโตรแกรมสอดคล้องกับสารมาตรฐานในฐานข้อมูล JCPDS หมายเลข73-0603 ซึ่งเป็นของสารมาตรฐาน Fe₂O₃ ที่มุม 2theta ดังนี้ 33 36 56 57 และ 58 ซึ่งเกิดจากการหักเหบนระนาบ แลตทิช 104 110 211 122 และ 018 ตามลำดับ นอกจากนี้ยังสอดคล้องกับดิฟแฟรกโตรแกรมหมายเลข 75-0197 ซึ่งเป็นของสารมาตราฐาน NiO ที่มุม 2 theta ดังนี้ 37 43 และ 62 ซึ่งเกิดจากการหักเหบนระนาบแลตทิช 111 200 และ 220 ตามลำดับ และไม่พบพีคของสารรบกวนต่างๆ แสดงว่า NiO-Fe₂O₃ ประกอบด้วยเฟสของ NiO และ Fe₂O₃ เท่านั้น จึงสรุปได้ว่าสามารถสังเคราะห์สารบริสุทธิ์ของ NiO-Fe₂O₃ ด้วยวิธี modified impregnation

4.5 การวัดประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยว

จากการเตรียมเซลล์เดี่ยวชนิดต่างๆ ดังแสดงในตารางที่ 3.6 นำเซลล์เดี่ยวที่ได้ไปวัดประสิทธิภาพ ทางด้านไฟฟ้าเคมีโดยการวัดค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้า (power density) และการวัดค่าอิมพีแดนซ์ (impedance) ได้ผลการทดลองดังนี้



4.5.1 การวัดประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด LSCa0.3

ร**ูปที่ 4.7** กราฟความสัมพันธ์ระหว่างค่าพลังงานไฟฟ้า ความต่างศักย์ของเซลล์ไฟฟ้า และค่าความหนาแน่นของ พลังงานไฟฟ้าของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด LSCa0.3 ที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศา เซลเซียส

จากการขึ้นรูปเซลล์เดี่ยวโดยใช้ LSCa0.3 เป็นขั้วแคโทด LSGM ที่สังเคราะห์ได้เป็นอิเล็กโทรไลต์ และ NiO-Fe₂O₃ เป็นขั้วแอโนด โดยมีแก๊สไฮโดรเจนเป็นแก๊สเซื้อเพลิง และแก๊สออกซิเจนเป็นตัวออกซิไดซ์ พบว่าเมื่อ ปล่อยให้เกิดปฏิกิริยาเป็นเวลา 30 นาที เซลล์เชื้อเพลิงเดี่ยวดังกล่าวให้ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าดังรูปที่ 4.7 โดยพบว่าค่าความแน่นของพลังงานไฟฟ้าซึ่งคำนวณได้จากสมการที่ (5) มีค่าลดลงเมื่ออุณหภูมิลดลง คือให้ค่า ความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าสูงสุดเท่ากับ 147.97 81.15 และ 33.41 มิลลิวัตต์ต่อตารางเซนติเมตร ที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส ตามลำดับ นอกจากนี้ยังมีการศึกษาประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวโดยการวัดค่า อิมพีแดนซ์ด้วยเทคนิค EIS ได้กราฟไนจิสดังรูปที่ 4.8 และสามารถหาค่าความต้านทานภายในเซลล์เดี่ยวได้ดังสรุป ในตารางที่ 4.5 โดยค่าความต้านทานโอห์มมิก หรือ R_s คือจุดตัดแกนเอกซ์ทางด้านซ้ายมือ ค่าความต้านทานรวม หรือ R_t คือจุดตัดแกนเอ็กซ์ทางด้านขวามือและ ค่าความต้านทานโพลาไรเซชัน หรือ R_p หาได้จากผลต่างระหว่าง R_t และ R_s โดยพบว่าค่าความต้านทานทั้งสามชนิดมีค่าเพิ่มขึ้นเมื่ออุณหภูมิลดลง



รูปที่ 4.8 กราฟไนจิสแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็นจำนวนจริง (Z') และค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็น จำนวนจินตภาพ (Z") ของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด LSCa0.3 ที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศา เซลเซียส

ตารางที่ 4.5 ค่าความต้านทานรวม ค่าความต้านทานโอห์มมิก และค่าความต้านทานโพลาไรเซชันของเซลล์ที่ใช้ ขั้วไฟฟ้าแคโทด LSCa0.3 ที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส

อุณหภูมิ (องศาเซลเซียส)	R _t (โอห์ม)	R₅(โอห์ม)	R _P (โอห์ม)
800	19.58	14.14	5.44
700	30.39	17.73	12.66
600	56.38	27.07	29.30

จากผลการทดลองจะเห็นว่าค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้ามีความสอดคล้องกับค่าความต้านทาน ภายในเซลล์เดี่ยว คือเมื่ออุณหภูมิสูงขึ้นค่าความต้านทานจะลดลง และค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าจะ เพิ่มขึ้น ทั้งนี้เนื่องจากที่อุณหภูมิสูง ออกซิเจนจะหลุดออกจากโครงสร้างได้มากขึ้นเกิดเป็นช่องว่างของออกซิเจน ดังนั้นออกไซด์ไอออนจึงเคลื่อนที่ผ่านช่องว่างออกซิเจนได้มากขึ้น ความต้านทานของเซลล์จึงต่ำลง ค่าความ หนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าจึงสูงขึ้น โดยพบว่าค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าจะมีค่าสูงสุดประมาณ 147.97 มิลลิวัตต์ต่อตารางเซนติเมตรที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส



4.5.2 การวัดประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด LSCa0.5

รูปที่ 4.9 กราฟความสัมพันธ์ระหว่างค่าพลังงานไฟฟ้า ความต่างศักย์ของเซลล์ไฟฟ้าและค่าความหนาแน่นของ พลังงานไฟฟ้าของเซลล์ไฟฟ้าที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด LSCa0.5 ที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศา เซลเซียส

จากการขึ้นรูปเซลล์เดี่ยวโดยใช้ LSCa0.5 เป็นขั้วแคโทด LSGM ที่สังเคราะห์ได้เป็นอิเล็กโทรไลต์ และ NiO-Fe₂O₃ เป็นขั้วแอโนด โดยมีแก๊สไฮโดรเจนเป็นแก๊สเซื้อเพลิง และแก๊สออกซิเจนเป็นตัวออกซิไดซ์ พบว่าเมื่อ ปล่อยให้เกิดปฏิกิริยาเป็นเวลา 30 นาที เซลล์เซื้อเพลิงเดี่ยวดังกล่าวให้ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้า ดังรูปที่ 4.9 โดยพบว่าค่าความแน่นของพลังงานไฟฟ้าซึ่งคำนวณได้จากสมการที่ (5) มีค่าลดลงเมื่ออุณหภูมิลดลง คือให้ค่า ความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าสูงสุดเท่ากับ 280.30 105.61 และ 25.45 มิลลิวัตต์ต่อตารางเซนติเมตร ที่ อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส ตามลำดับ และได้ทำการวัดค่าอิมพีแดนซ์ด้วยเทคนิค EIS โดยการ สร้างกราฟไนจิสซึ่งผลที่ได้แสดงดังรูปที่ 4.10 และค่าสรุปความต้านทานภายในเซลล์เดี่ยวแสดงในตารางที่ 4.6





รูปที่ 4.10 กราฟไนจิสแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็นจำนวนจริง (Z') และค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็น จำนวนจินตภาพ (Z") ของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด LSCa0.5 ที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส

ตารางที่ 4.6 ค่าความต้านทานรวม ค่าความต้านทานโอห์มมิกและค่าความต้านทานโพลาไรเซชันของเซลล์ที่ใช้ ขั้วไฟฟ้าแคโทด LSCa0.5 ที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส

อุณหภูม (องคาเซลเซยล)	R _t (ไอห้ม)	R₅(โอหํม)	R _p (โอห์ม)
800	11.57	7.84	3.73
700	17.80	10.52	7.27
600	47.48	19.37	28.11

จากผลการทดลองพบว่า ค่าความหนาแน่นของกำลังไฟฟ้ามีความสอดคล้องกับค่าความต้านทานภายใน เซลล์เดี่ยว คือเมื่ออุณหภูมิสูงขึ้นค่าความต้านทานจะลดลง และค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าจะเพิ่มขึ้น โดย พบว่าค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าจะมีค่าสูงสุดประมาณ 280.30 มิลลิวัตต์ต่อตารางเซนติเมตรที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส

จากการวัดประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ LSCa0.5 และ LSCa0.3 เป็นขั้วแคโทดพบว่า ค่าความ หนาแน่นของกำลังไฟฟ้ามีแนวโน้มเดียวกับที่มีผู้ทำการศึกษามาก่อนหน้า ดังกล่าวในหัวข้อที่ 4.1 กล่าวคือค่าความ หนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าของ LSCa0.5 มีค่ามากกว่า LSCa0.3 ดังนั้นจึงสรุปว่า สารประกอบ LSCa0.5 และ LSCa0.3 ที่สังเคราะห์ได้ในงานวิจัยนี้มีสมบัติต่างๆ คล้ายกับสารประกอบที่ได้มีการศึกษามาก่อนหน้านี้ ดังนั้นค่า การนำไฟฟ้า ค่าการขยายตัวทางความร้อน และค่าTGA จึงถูกนำมาประยุกต์ใช้ในการอภิปรายผลการทดลองการ พัฒนาขั้วคอมโพสิตของ LSCa0.5 และ LSCa0.3 ในงานวิจัยนี้



4.5.3 การวัดประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิต LSCa0.5-LSCa0.3 ใน อัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนัก



ร**ูปที่ 4.11** กราฟความสัมพันธ์ระหว่างค่าพลังงานไฟฟ้า ความต่างศักย์ของเซลล์ไฟฟ้าและค่าความหนาแน่นของ พลังงานไฟฟ้าของเซลล์ไฟฟ้าที่ใช้ขั้วแคโทดคอมโพสิต LSCa0.5-LSCa0.3 ในอัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนัก ที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส

จากคุณสมบัติที่ดีของ LSCa0.3 และ LSCa0.5 ดังที่ได้กล่าวมาในตอนต้น ประกอบกับแนวคิดที่จะศึกษา และพัฒนาขั้วไฟฟ้าในลักษณะคอมโพสิต ในงานวิจัยนี้จึงนำ LSCa0.3 และ LSCa0.5 มาผสมกันทางกายภาพใน อัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนักและทำการวัดประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วดังกล่าว ผลการวัดค่าความหนาแน่น ของพลังงานไฟฟ้าแสดงในรูปที่ 4.11 และกราฟไนจิสแสดงค่าอิมพีแดนซ์ของเซลล์แสดงดังรูปที่ 4.12 จะเห็นว่าค่า ความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าสูงสุดของเซลล์เดี่ยวมีค่าเท่ากับ 286.40 96.26 และ 27.45 มิลลิวัตต์ต่อตาราง เซนติเมตรที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส ตามลำดับ และมีค่าความต้านทานต่างๆ ดังแสดงใน ตารางที่ 4.7 จะเห็นได้ว่า เมื่ออุณหภูมิเพิ่มขึ้นค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าจะมีค่าสูงขึ้น และค่าความ ต้านทานจะมีค่าลดต่ำลง โดยเซลล์เชื้อเพลิงเดี่ยวที่ใช้ขั้วแคโทดคอมโพสิต LSCa0.5-LSCa0.3 ในอัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนัก จะให้ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าสูงสุดประมาณ 286.40 ที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส

ARHERINAN ARRENAL



ร**ูปที่ 4.12** กราฟไนจิสแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็นจำนวนจริง (Z') และค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็น จำนวนจินตภาพ (Z") ของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิต LSCa0.5-LSCa0.3 ในอัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนักที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส

ตารางที่ 4.7 ค่าความต้านทานรวม ค่าความต้านทานโอห์มมิก และค่าความต้านทานโพลาไรเซชันของเซลล์ที่ใช้ ขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิต LSCa0.5-LSCa0.3 ในอัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนัก ที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส

อุณหภูมิ (องศาเซลเซียส)	R _t (โอห์ม)	R₅ (โอห์ม)	R _p (โอห์ม)
800	12.54	8.90	3.64
700	21.73	11.20	10.54
600	55.11	18.52	36.59

จากผลการทดลองสามารถสรุปได้ว่า เซลล์ไฟฟ้าที่ใช้ขั้วไฟฟ้าคอมโพสิต LSCa0.5-LSCa0.3 ในอัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนัก ขั้วแคโทดมีประสิทธิภาพที่ดีกว่าเซลล์เดี่ยวที่ใช้ LSCa0.3 และ LSCa0.5 ในลักษณะขั้วไฟฟ้าเดี่ยว ที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส



4.5.4 การวัดประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้น ของ LSCa0.5 (บน) และ LSCa0.3 (ล่าง)



จากการรายงานผลการพัฒนาขั้วแคโทดของเซลล์เชื้อเพลิงในลักษณะขั้วไฟฟ้า 2 ชั้น ซึ่งให้ประสิทธิภาพ ของเซลล์ที่ดีขึ้นของ Liu Z. และคณะ (11) ดังนั้นในงานวิจัยนี้จึงได้เตรียมขั้วไฟฟ้าแคโทดในลักษณะ 2 ชั้น โดย การเคลือบ LSCa0.3 ลงบนแผ่นอิเล็กโทรไลต์ LSGM หลังจากนั้นเคลือบ LSCa0.5 ทับลงบนชั้นของ LSCa0.3 นำ ขั้วดังกล่าวไปวัดประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวได้ผลดังรูปที่ 4.13 พบว่าเมื่อให้แก๊สไฮโดรเจนเป็นแก๊สเซื้อเพลิงและ แก๊สออกซิเจนเป็นแก๊สออกซิไดซ์ ปล่อยให้เกิดปฏิกิริยานาน 30 นาที เซลล์เซื้อเพลิงเดี่ยวให้ค่าความหนาแน่นของ พลังงานไฟฟ้า เท่ากับ 417.87 204.39 และ 72.29 มิลลิวัตต์ต่อตารางเซนติเมตรที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียสตามลำดับ นอกจากนี้ทำการวัดค่าอิมพีแดนซ์ของเซลล์เดี่ยวโดยการสร้างกราฟในจิสดังรูปที่ 4.14 และได้ค่าความต้านทานชนิดต่างๆ สรุปดังตารางที่ 4.8 ซึ่งพบว่า เมื่ออุณหภูมิเพิ่มขึ้น ค่าความหนาแน่นของ พลังงานไฟฟ้าของเซลล์จะเพิ่มขึ้น และค่าความต้านทานจะลดลงเช่นเดียวกับการทดลองที่ผ่านๆ มาก่อนหน้านี้ แต่ เซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้นโดย LSCa0.5 อยู่ด้านบน และ LSCa0.3 อยู่ด้านล่าง ให้ค่าความหนาแน่นของ พลังงานไฟฟ้าสูงสุดสูงกว่าขั้วไฟฟ้าแคโทดที่ได้กล่าวมาแล้ว โดยให้ค่าสูงถึง 417.87 มิลลิวัตต์ต่อตารางเซนติเมตร ที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส ที่ความต่างศักย์เท่ากับ 0.4 โวลต์



รูปที่ 4.14 กราฟไนจิสแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็นจำนวนจริง (Z') และค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็น จำนวนจินตภาพ (Z") ของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้น ของ LSCa0.5 (บน) และ LSCa0.3 (ล่าง) ที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส

ตารางที่ 4.8 ค่าความต้านทานรวม ค่าความต้านทานโอห์มมิก และค่าความต้านทานโพลาไรเซชันของเซลล์ที่ใช้ ขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้นของ LSCa0.5 (บน) และ LSCa0.3 (ล่าง) ที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส

อุณหภูมิ (องศาเซลเซียส)	R _t (โอห์ม)	R₅(โอห์ม)	R _p (โอห์ม)
800	11.00	8.50	2.50
700	13.86	8.20	5.66
600	22.13	10.31	11.82

จากผลการทดลองสามารถสรุปได้ว่า เซลล์ไฟฟ้าที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้นของ LSCa0.5 (บน) และ LSCa0.3 (ล่าง) มีประสิทธิภาพที่ดีกว่าเซลล์เดี่ยวที่ใช้ LSCa0.3 และ LSCa0.5 ในลักษณะขั้วไฟฟ้าเดี่ยว



4.5.5 การวัดประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้น ของ LSCa0.3 (บน) และ LSCa0.5 (ล่าง)





จากการพัฒนาขั้วไฟฟ้าในลักษณะ 2 ชั้นโดยการเคลือบชั้นของ LSCa0.3 ไว้ด้านล่างและเคลือบชั้นของ LSCa0.5 ทับลงไป ให้ผลที่ดีกว่าการใช้ขั้วไฟฟ้าเดี่ยวทั้งนี้อาจเป็นผลมาจากสมบัติในด้านการนำไฟฟ้า และการนำ ไอออนของ LSCa0.5 และ LSCa0.3 ที่มีความแตกต่างกัน ดังนั้นลำดับของการเคลือบขั้วไฟฟ้าอาจส่งผลต่อ ประสิทธิภาพของเซลล์เช่นเดียวกัน ผู้วิจัยจึงได้พัฒนาเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วแคโทด 2 ชั้น โดยการเคลือบ LSCa0.5 ลง บนแผ่นอิเล็กโทรไลต์ LSGM ก่อนแล้วจึงเคลือบ LSCa0.3 ทับลงบนชั้นของ LSCa0.5 หลังจากนั้นนำไปวัด ประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวได้ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าดังรูปที่ 4.15 โดยค่าความหนาแน่นของพลังงาน ไฟฟ้าเท่ากับ 465.39 242.64 และ 108.19 มิลลิวัตต์ต่อตารางเซนติเมตรที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศา เซลเซียส ตามลำดับ และได้ค่าอิมพีแดนซ์ดังรูปที่ 4.16 และตารางที่ 4.9 จากผลการทดลองพบว่าค่าความหนาแน่น ของพลังงานไฟฟ้าเพิ่มขึ้นและค่าความต้านทานชนิดต่างๆ ลดลงเมื่ออุณหภูมิสูงขึ้น โดยให้ความหนาแน่นของ พลังงานไฟฟ้าสูงสุดสูงกว่าขั้วไฟฟ้าแคโทดที่ได้ศึกษาก่อนหน้านี้โดยให้ค่าสูงถึง 465.39 มิลลิวัตต์ต่อตาราง เซนติเมตร ที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส ที่ความต่างศักย์เท่ากับ 0.5 โวลต์



รูปที่ 4.16 กราฟไนจิสแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็นจำนวนจริง (Z') และค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็น จำนวนจินตภาพ (Z") ของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้นของ LSCa0.3 (บน) และ LSCa0.5 (ล่าง) ที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส

ตารางที่ 4.9 ค่าความต้านทานรวม ค่าความต้านทานโอห์มมิก และค่าความต้านทานโพลาไรเซชันของเซลล์ ที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้น ของ LSCa0.3 (บน) และ LSCa0.5 (ล่าง) ที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส

อุณหภูมิ (องศาเซลเซียส)	R _t (โอห์ม)	R _s (โอห์ม)	R _p (โอห์ม)
800	10.17	7.83	2.33
700	13.90	9.29	4.62
600	20.54	11.65	8.89

3011312161418(a80

จากผลการทดลองสามารถสรุปได้ว่า เซลล์ไฟฟ้าที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้นโดย LSCa0.3 อยู่ด้านบน และ LSCa0.5 อยู่ด้านล่าง มีประสิทธิภาพที่ดีกว่าเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าเดี่ยวของ LSCa0.3 และ LSCa0.5 และให้ค่า ความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าสูงกว่าขั้วไฟฟ้า 2 ชั้นที่ LSCa0.5 อยู่ด้านบนและ LSCa0.3 อยู่ด้านล่าง

4.5.6 การวัดประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าคอมโพสิต LSCa_x-LSGM โดยที่ X= 0.5 และ 0.3 อัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนัก

คุณสมบัติหนึ่งของขั้วไฟฟ้าแคโทดที่ดีคือ การเข้ากันได้ระหว่างขั้วแคโทดและอิเล็กโทรไลต์ หากขั้วแคโทด และอิเล็กโทรไลต์มีลักษณะของโครงสร้างคล้ายคลึงกันจะทำให้ปฏิกิริยาบนพื้นผิวของแก๊สที่แพร่ผ่านมีความ ใกล้เคียงกัน ทำให้ค่าความต้านทานที่เกิดจากการแพร่ผ่านของแก๊สจากชั้นแคโทดไปยังชั้นอิเล็กโทรไลต์มีค่าน้อยลง ซึ่งช่วยเพิ่มประสิทธิภาพของเซลล์เชื้อเพลิงให้ดีขึ้นได้

LSGM เป็นอิเล็กโทรไลต์ที่ถูกใช้อย่างแพร่หลาย เนื่องจากมีสมบัติในการพาออกไซด์ไอออนที่ดี ซึ่งใน งานวิจัยนี้ได้ใช้ LSGM เป็นอิเล็กโทรไลต์เช่นเดียวกัน จากเหตุผลที่กล่าวมาข้างต้น ผู้วิจัยจึงได้พัฒนาขั้วไฟฟ้า แคโทดคอมโพสิตระหว่าง LSGM กับ LSCa0.3 และคอมโพสิตระหว่าง LSGM กับ LSCa0.5 ในอัตราส่วน 1:1 โดย น้ำหนัก ผลการขึ้นรูปเซลล์เดี่ยวของคอมโพสิตทั้งสองชนิดพบว่าค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าของเซลล์ที่ใช้ ขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิต LSCa0.3 กับ LSGM ไม่สามารถวัดค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าได้ เนื่องจากค่า ความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้ามีค่าต่ำมาก (ค่ากระแสไฟฟ้าที่เซลล์เดี่ยวรับได้ น้อยกว่า 1 มิลลิแอมแปร์) และค่า อิมพีแดนซ์ที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียสมีค่าสูงมากดังแสดงในรูปที่ 4.17 และตารางที่ 4.10



รูปที่ 4.17 กราฟไนจิสแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็นจำนวนจริง (Z´) และค่าอิมพีแดนซ์ที่เป็น จำนวนจินตภาพ (Z´´) ของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิต LSCa0.3-LSGM ในอัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนัก ที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส



เซลเซียส	1 W Bat	W Mast	
ณหภูมิ (องศาเซลเซียส)	R _t (โอห์ม)	R₅(โอห์ม)	R _p (โอห์ม)
800	148204.00	5577.09	142626.91

ตารางที่ 4.10 ค่าความต้านทานรวม ค่าความต้านทานโอห์มมิก และค่าความต้านทานโพลาไรเซชันของเซลล์ที่ใช้

้ในขณะที่เซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิตระหว่าง LSCa0.5 กับ LSGM ให้ค่าความหนาแน่นของ พลังงานไฟฟ้า ดังรูปที่ 4.18 กล่าวคือให้ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าเท่ากับ 48.62 22.53 และ 8.68 มิลลิ วัตต์ต่อตารางเมตรที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส ตามลำดับ และให้ผลการวัดค่าอิมพีแดนซ์ของ เซลล์เดี่ยวดังรูปที่ 4.19 และค่าความต้านทานสรุปดังตารางที่ 4.11



รูปที่ 4.18 กราฟความสัมพันธ์ระหว่างค่าพลังงานไฟฟ้า ความต่างศักย์ของเซลล์ไฟฟ้า และค่าความหนาแน่นของ พลังงานไฟฟ้าของเซลล์ไฟฟ้าที่ใช้ขั้วไฟฟ้าคอมโพสิต LSCa0.5-LSGM ในอัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนักที่ อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส





รูปที่ 4.19 ค่าความต้านทานรวม ค่าความต้านทานโอห์มมิก และค่าความต้านทานโพลาไรเซชันของเซลล์ที่ใช้ ขั้วไฟฟ้าขั้วแคโทดคอมโพสิต LSCa0.5-LSGM ในอัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนัก ที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส

จากรูป 4.19 จะพบว่าค่าความต้านทานของเซลล์เชื้อเพลิงที่ใช้คอมโพสิต LSGM-LSCa0.3 เป็นขั้วแคโทดมี ค่าสูงมาก ทำให้ไม่สามารถวัดค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าได้ ส่วนเซลล์เชื้อเพลิงเดี่ยวที่ใช้คอมโพสิต LSGM-LSCa0.5 เป็นขั้วแคโทดก็ให้ค่าความต้านทานที่สูงมาก เมื่อเทียบกับความต้านทานของเซลล์เชื้อเพลิงเดี่ยวที่ใช้ขั้ว เดี่ยวของ LSCa0.5

ตารางที่ 4.11 ค่าความต้านทานรวม ค่าความต้านทานโอห์มมิก และค่าความต้านทานโพลาไรเซชันของเซลล์ที่ใช้ ขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิตของ LSCa0.5-LSGM ในอัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนักที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส

อุณหภูมิ (องศาเซลเซียส)	R _t (โอห์ม)	R₅(โอห์ม)	R _P (โอห์ม)
800	41.02	28.05	12.97
700	82.38	46.92	35.45
600	200.59	96.86	103.74

จากผลการทดลองสามารถสรุปได้ว่า เซลล์ไฟฟ้าที่ใช้ขั้วแคโทดคอมโพสิต LSGM-LSCa0.3 และ LSGM-LSCa0.5 เป็นขั้วแคโทด มีประสิทธิภาพแย่กว่าเซลล์เดี่ยวที่ใช้ LSCa0.3 และ LSCa0.5 ในลักษณะขั้วไฟฟ้าเดี่ยว



4.6 การเปรียบเทียบประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส



จากการวัดประสิทธิภาพของเซลล์เชื้อเพลิงเดี่ยวที่อุณหภูมิ 800 700 และ 600 องศาเซลเซียส พบว่าค่า ความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าของเซลล์ทุกชนิดมีค่าสูงสุดที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส ซึ่งเป็นผลมาจากการ แพร่ของแก๊สที่เพิ่มขึ้นเมื่ออุณหภูมิเพิ่มสูงขึ้น ทำให้แก๊สออกซิเจนซึ่งเป็นแก๊สออกซิไดซ์สามารถแพร่ผ่านขั้วแคโทด ผ่านอิเล็กโทรไลต์ไปยังขั้วแอโนดได้ดีขึ้น โดยพบว่าสามารถเรียงลำดับค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าของเซลล์ เชื้อเพลิงเดี่ยวที่ใช้ขั้วแคโทดแตกต่างกัน ดังนี้คือ ขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้นของ LSCa0.3(บน)-LSCa0.5(ล่าง) >ขั้ว 2 ชั้นของ LSCa0.5(บน)-LSCa0.3(ล่าง) > คอมโพสิต LSCa0.5-LSCa0.3 1:1 โดยน้ำหนัก > LSCa0.5 > LSCa0.3 >> คอมโพสิต LSGM-LSCa0.5 ในอัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนัก ซึ่งแสดงได้ดังรูปที่ 4.20 ยกเว้นเซลล์ที่ใช้ขั้วไฟฟ้า แคโทดคอมโพสิต LSGM-LSCa0.3 ในอัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนัก ซึ่งไม่สามารถวัดค่าความหนาแน่นของพลังงาน ไฟฟ้าได้ โดยประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวแต่ละชนิดสามารถอธิบายได้ด้วยปัจจัยต่างๆ ดังนี้

<u>อิมพีแดนซ์ของเซลล์เดี่ยว</u>

จากกราฟในจิสพบว่าสามารถแบ่งความต้านทานภายในเซลล์เชื้อเพลิงเดี่ยวได้ดังนี้ ความต้านทานโอห์มมิก (Rs) หาได้จากจุดตัดแกน × ของกราฟในจิสทางด้านซ้าย ความต้านทานรวม (Rt) หาได้จากจุดตัดแกน × ของกราฟ ในจิสทางด้านขวา และความต้านทานโพลาไรเซชัน (Rp) หาได้จากผลต่างของความต้านทานรวม และ ความ ต้านทานโอห์มมิก โดยค่าความต้านทานแต่ละชนิดมีความเกี่ยวข้องกับปัจจัยต่างๆ ดังนี้

ค่าความต้านทานโอห์มมิก (R₅) เกิดจากความต้านทานภายในวัสดุที่ใช้เป็นขั้วแคโทด อิเล็กโทรไลต์และ ขั้วแอโนด ซึ่งสามารถเขียนให้อยู่ในรูปความสัมพันธ์ ดังนี้

$R_s = R_{anode} + R_{electrolyte} + R_{cathode}$

ค่าความต้านทานโอห์มมิกมีความเกี่ยวข้องกับการแพร่ของแก๊สซึ่งในที่นี้คือแก๊สออกซิเจนซึ่งแพร่จากขั้ว แคโทดไปยังขั้วแอโนดผ่านอิเล็กโทรไลต์ กล่าวคือ ค่าความต้านทานโอห์มมิกสามารถพิจารณาได้จากลักษณะของ ขั้วและการเชื่อมต่อระหว่างขั้วไฟฟ้ากับอิเล็กโทรไลต์ หากพิจารณาค่าความต้านทานโอห์มมิกของเซลล์เชื้อเพลิง เดี่ยวแต่ละชนิดที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส จะพบว่าเซลล์เชื้อเพลิงทุกชนิดใช้ LSGM ที่มีความหนาเท่ากันเป็นอิ เล็กโทรไลต์ และใช้ NiO-Fe₂O₃ เป็นขั้วแอโนดเช่นเดียวกัน ดังนั้น ความต้านทานที่ส่งผลให้ความต้านทานโอห์มมิก ในเซลล์เชื้อเพลิงแต่ละชนิดแตกต่างกันคือ ค่าความต้านทานของขั้วแคโทดและการยึดเกาะของขั้วแคโทดกับอิเล็ก โทรไลต์ ซึ่งสามารถอธิบายได้ ดังนี้

จากค่าความต้านทานโอห์มมิกของเซลล์เชื้อเพลิงที่แสดงดังตารางที่ 4.12 เห็นได้ว่าโดยส่วนใหญ่ค่าความ ต้านทานโอห์มมิกของเซลล์เชื้อเพลิงจะมีค่าประมาณ 7 - 8 โอห์ม ยกเว้น เซลล์ที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทดเป็น LSCa0.3 คอมโพสิต LSCa0.3-LSGM และคอมโพสิต LSCa0.5-LSGM ซึ่งให้ค่าความต้านทานโอห์มมิกที่มีค่าสูง เท่ากับ 14.14 5,577.09 และ 28.05 โอห์ม ตามลำดับ และผลจากภาพภาพตัดขวางของเซลล์เชื้อเพลิงที่ผ่านการทำ ปฏิกิริยาที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส ด้วยเครื่อง SEM ในรูปที่ 4.22-4.23 พบว่าขั้วไฟฟ้าแคโทดทุกชนิดสามารถ เชื่อมกับพื้นผิวของแผ่นอิเล็กโทรไลต์ LSGM ได้ดี ทำให้การเคลื่อนที่ของออกไซด์ไอออนจากขั้วไฟฟ้าแคโทดไปยังอิ เล็กโทรไลต์เกิดได้ดี ดังนั้นค่าความต้านทานโอห์มมิกจึงต่ำและมีค่าใกล้เคียงกัน ยกเว้นในกรณีของเซลล์เชื้อเพลิง 3 ชนิดที่ได้กล่าวมาข้างต้น ซึ่งอาจมีผลจากปัจจัยอื่นๆ กล่าวคือ

ในกรณีของเซลล์เชื้อเพลิงที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด LSCa0.3 พบว่าอาจมีการหลุดร่อน (delamination) ของ ขั้วแคโทดออกจากแผ่นอิเล็กโทรไลต์ขณะเกิดปฏิกิริยา ทั้งนี้ยังพบว่าไม่สามารถถ่ายรูปพื้นผิว และภาพตัดขวางของ เซลล์ได้เพราะสารหลุดร่อนออกจากกันในขณะเตรียมสารเข้าเครื่อง SEM ทั้งนี้การหลุดร่อนอาจเกิดจากความไม่ เข้ากันของ LSCa0.3 และ LSGM ซึ่งต้องมีการศึกษาเพิ่มเติมด้วยค่าการขยายตัวทางความร้อนของสารทั้งสองชนิด โดยการหลุดร่อนดังกล่าวจะส่งผลให้การเคลื่อนที่ของออกไซด์ไอออนเกิดได้ยาก ทำให้ค่าความต้านทานโอห์มมิกมี ค่าสูงกว่าเซลล์เดี่ยวชนิดอื่นๆ

	LSCa0.3	LSCa0.5	คอมโพสิต LSCa0.3- LSCa0.5	LSCa0.5 (ຄ່າง) LSCa0.3 (ບน)	LSCa0.3 (ຄ່າง) LSCa0.5 (ບน)	คอมโพสิต LSGM-LSCa0.5	คอมโพสิต LSGM-LSCa0.3
ความหนาแน่น ของพลังงาน ไฟฟ้า (mW.cm ⁻²)	147.97	280.30	286.40	417.87	465.39	48.62	-
ความต้านทาน โอห์มมิก (Ω)	14.14	7.84	8.90	7.83	8.50	28.05	5,577.09
ความต้านทาน โพราไซเซชัน (Ω)	5.44	3.73	3.64	2.33	2.50	12.97	142,626.91
พื้นที่ผิว (cm²)	0.1257	0.1320	0.1257	0.1321	0.1257	0.1347	0.1257
ASR (Ω.cm ²)	0.68	0.49	0.46	0.308	0.31	1.75	17,928.20

ตารางที่ 4.12 แสดงค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้า ความต้านทานโอห์มมิก ค่าความต้านทานโพลาไรเซชัน และ ASR ของเซลล์เชื้อเพลิงที่ใช้ขั้วแคโทดชนิดต่างๆ ที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส

PANA VALVAN

ในกรณีของเซลล์เชื้อเพลิงที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิต LSCa0.5 กับ LSGM พบว่า เมื่อมีการผสม LSGM ลงไป สารที่ได้จะมีขนาดอนุภาคแตกต่างกัน โดย LSCa0.5 ที่มีอนุภาคขนาดเล็กจะเกาะอยู่บน LSGM ที่มีอนุภาค ขนาดใหญ่ ส่งผลให้ขนาดอนุภาคโดยรวมใหญ่ขึ้นเมื่อเทียบกับขนาดอนุภาคของ LSCa0.5 ที่ไม่มีการทำคอมโพสิต ดังภาพพื้นผิวของเซลล์ในรูปที่ 4.23 ซึ่งขนาดอนุภาคที่มีขนาดใหญ่นี้อาจส่งผลให้การยึดเกาะของอนุภาคกับแผ่นอิ เล็กโทรไลต์ LSGM เกิดได้ไม่ดี ดังรูป 4.21 การส่งผ่านออกไซด์ไอออนจึงเกิดได้ไม่ดี ค่าความต้านทานจึงสูง



รูปที่ 4.21 การเปรียบเทียบการยึดเกาะบนพื้นผิวระหว่างอนุภาคที่มีขนาดเล็ก และ อนุภาคที่มีขนาดใหญ่

สำหรับเซลล์เชื้อเพลิงที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิต LSCa0.3-LSGM ซึ่งมีค่าความต้านทานโอห์มมิกสูง ที่สุดสามารถอธิบายได้ด้วยเหตุผลเช่นเดียวกับที่ได้กล่าวมาคือ LSGM มีขนาดอนุภาคที่ใหญ่เมื่อผสมรวมกับ LSCa0.3 ซึ่งเดิมมีขนาดอนุภาคที่เล็กทำให้อนุภาคโดยรวมมีขนาดใหญ่ขึ้น ซึ่งส่งผลต่อการยึดเกาะของอนุภาคบน แผ่นอิเล็กโทรไลต์ แต่อย่างไรก็ตาม พบว่าภาพพื้นผิวของคอมโพสิต LSCa0.3-LSGM นั้นมีขนาดเล็กกว่าคอมโพสิต LSCa0.5-LSGM ดังนั้นควรมีการยึดเกาะกับอิเล็กโทรไลต์ได้ดีกว่า แต่ผลการทดลองพบว่ามีค่าความต้านทานโอห์ม มิกสูงกว่า ทั้งนี้อาจมีผลร่วมมาจากความไม่เข้ากันทางด้านการขยายตัวทางความร้อนของ LSCa0.3 กับ LSGM นอกจากนี้สังเกตได้ว่าในกรณีของเซลล์ที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทดสองชั้นพบว่า เซลล์ที่มีการเคลือบ LSCa0.3 ไว้ ด้านล่างให้ค่าความต้านทานโอห์มมิกที่สูงกว่าเซลล์ที่ที่เคลือบ LSCa0.5 ไว้ด้านล่างและในเซลล์ที่เคลือบ LSCa0.3 ไว้ด่านล่างเกิดช่องว่าง (boundary) ขนาดใหญ่ดังรูปที่ 4.22 ซึ่งยืนยันได้ว่าเกิดจากการไม่เข้ากันของ LSCa0.3 และ LSGM ทำให้ออกไซด์ไอออนเคลื่อนที่ได้ยากขึ้น จึงทำให้ค่าความต้านทานโอห์มมิกของเซลล์ที่เคลือบ LSCa0.3 ไว้ด้านล่างมีค่าสูงกว่าเซลล์ที่เคลือบ LSCa0.5 ไว้ด้านล่าง



ร**ูปที่ 4.22** ภาพตัดขวางเซลล์เชื้อเพลิงเดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทดสองชั้นของเซลล์ที่เคลือบ LSCa0.3 ไว้ ด้านล่าง (ซ้าย) และเซลล์ที่เคลือบ LSCa0.5 ไว้ด้านล่าง (ขวา)

สุดท้ายคือเซลล์เชื้อเพลิงที่ใช้ขั้วไฟฟ้าคอมโพสิต LSCa0.3-LSCa0.5 ซึ่งพบว่ามีค่าความต้านทานโอห์ม-มิกสูงกว่า LSCa0.5 เล็กน้อย แต่ต่ำกว่า LSCa0.3 อาจเป็นผลมาจากการผสม LSCa0.3 ลงใน LSCa0.5 ทำให้การ ขยายตัวทางความร้อนของคอมโพสิตมีค่าเพิ่มขึ้นเล็กน้อย ค่าความต้านทานโอห์มมิกจึงสูงขึ้นเล็กน้อย





รูปที่ 4.23 ลักษณะพื้นผิวของขั้วไฟฟ้าแคโทด (ก) LSCa0.5 (ข) คอมโพสิต LSCa0.3-LSCa0.5 (ค) คอม โพสิต LSCa0.5-LSGM (ง) คอมโพสิต LSCa0.3-LSGM และภาพตัดขวางเซลล์เดี่ยวที่ใช้ ขั้วไฟฟ้าแคโทด (จ) LSCa0.5 (ฉ) คอมโพสิต LSCa0.3-LSCa0.5 (ช) คอมโพสิต LSCa0.5-LSGM (ฎ) คอมโพสิต LSCa0.3-LSGM หลังการทำปฏิกิริยาที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส

ค่าความต้านทานโพลาไรเซชัน เกี่ยวข้องกับปฏิกิริยาต่างๆ ที่เกิดขึ้นภายในเซลล์ การเคลื่อนที่ของแก๊ส ผ่านอนุภาคของขั้วไฟฟ้า โดยทั่วไปมักรายงานผลของค่าความต้านทานโพลาไรเซชันในลักษณะของค่าความ ต้านทานจำเพาะต่อพื้นผิว (Area specific resistance; ASR) ในหน่วยโอห์มตารางเซนติเมตร โดยค่า ASR ของ เซลล์เชื้อเพลิงที่ใช้ขั้วแคโทดชนิดต่างๆ ให้ค่าดังแสดงในตารางที่ 4.9

จากตารางที่ 4.9 สามารถเรียงลำดับค่า ASR ของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วแคโทดชนิดต่างๆ ดังนี้ คอมโพสิต LSGM-LSCa0.3 >> คอมโพสิต LSGM-LSCa0.5 >> LSCa0.3 > LSa0.5 > คอมโพสิต LSCa0.5-LSCa0.3 > LSCa0.3 (ล่าง) -LSCa0.5 (บน) > LSCa0.5 (ล่าง) – LSCa0.3 (บน) ซึ่งพบว่าค่าที่ได้มีความสอดคล้อง กับความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้า กล่าวคือขั้วไฟฟ้าที่ให้ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าสูงจะต้องมีค่าความ ต้านทานจำเพาะต่อพื้นผิวต่ำ โดยสามารถอธิบายค่าความต้านทานจำเพาะของพื้นผิวของเซลล์เชื้อเพลิงชนิดต่างๆ ได้ ดังนี้

เซลล์เชื้อเพลิงที่ใช้ขั้วแคโทดคอมโพสิต LSGM-LSCa0.3 และ คอมโพสิต LSGM-LSCa0.5 ซึ่งให้ค่าความ ต้านทานจำเพาะต่อพื้นผิวมากที่สุดเนื่องจาก LSGM เป็นสารที่มีคุณสมบัติในการนำออกไซด์ไอออนได้ดี แต่มี คุณสมบัติในการนำอิเล็กตรอนที่แย่ ดังนั้นการบดผสม LSGM ลงไปทำให้การนำไฟฟ้าแบบอิเล็กตรอนของ LSCa0.3 และ LSCa0.5 ต่ำลง ค่าความต้านทานจึงสูงขึ้น นอกจากนี้หากพิจารณาลักษณะพื้นผิวของสารประกอบ คอมโพสิต LSCa0.5-LSGM หลังการทำปฏิกิริยาที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียสดังรูปที่ 4.23 จะพบว่าอนุภาคมี ขนาดใหญ่กว่าอนุภาคเดี่ยวของ LSCa0.3 จึงทำให้การเชื่อมต่อระหว่างอนุภาคเกิดขึ้นน้อย ทำให้การเคลื่อนที่ของ อิเล็กตรอนและออกไซด์ไอออนเกิดได้ยากขึ้น เช่นเดียวกับลักษณะพื้นผิวของขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิต LSGM-LSCa0.3 ซึ่งพบว่ามีรูพรุนเกิดขึ้นจำนวนมาก เนื่องจากขนาดอนุภาคที่ใหญ่ขึ้นทำให้การยึดเกาะระหว่างอนุภาค เกิดขึ้นได้ไม่ดี ประกอบกับการไม่เข้ากันของ LSGM และ LSCa0.3 จึงทำให้เซลล์เชื้อเพลิงที่ใช้ขั้วแคโทดคอมโพสิต LSGM-LSCa0.3 มีค่า ASR สูงที่สุด

ในกรณีของเซลล์เชื้อเพลิงเดี่ยวที่ใช้ขั้วแคโทดเดี่ยวของ LSCa0.3 และ LSCa0.5 พบว่าค่าความต้านทานมี ความสอดคล้องกับผลการทดลองที่มีผู้ศึกษามาก่อนหน้านี้ ดังนั้นในการทดลองนี้ ค่า ASR ของ LSCa0.5 มีค่าต่ำ กว่า LSCa0.3 เนื่องจากสารประกอบ LSCa0.5 มีความหนาแน่นของช่องว่างออกซิเจนภายในโครงสร้างมากกว่า ซึ่งพิจารณาจากค่า TGA ที่ได้แสดงไว้เบื้องต้น ออกไซด์ไอออนจึงเคลื่อนที่ผ่าน LSCa0.5 ได้มากกว่า ทำให้ เกิดปฏิกิริยาภายในเซลล์ไฟฟ้าได้ดีกว่าสารประกอบ LSCa0.3 นอกจากนี้ในงานวิจัยนี้ยังพบว่า LSCa0.3 เกิดการ หลุดร่อนเนื่องจากการไม่เข้ากันของ LSCa0.3 กับ LSGM ซึ่งทำให้ประสิทธิภาพของเซลล์เชื้อเพลิงที่ใช้ขั้วแคโทด LSCa0.3 แย่ลง

ต่อมาพิจารณาเซลล์เชื้อเพลิงที่ใช้ขั้วไฟฟ้าคอมโพสิต LSCa0.3-LSCa0.5 จะเห็นได้ว่ามีค่า ASR มีค่าน้อย กว่าเซลล์ที่ใช้ขั้วแคโทดเดี่ยว เนื่องจากอนุภาคของ LSCa0.3 ซึ่งมีขนาดเล็กและมีสมบัติในการนำไฟฟ้าแบบ อิเล็กตรอนได้ดีจะไปเกาะอยู่บนอนุภาคของ LSCa0.5 ซึ่งมีขนาดใหญ่ดังรูปที่ 4.23 ทำให้จับตัวกันของอนุภาคเพิ่ม มากขึ้น ประกอบกับ LSCa0.5 มีสมบัติในการนำออกไซด์ไอออนได้ดี ทำให้ออกไซด์ไอออนและอิเล็กตรอนเคลื่อนที่ ในโครงสร้างดังกล่าวได้ดีขึ้น ค่า ASR จึงมีค่าต่ำกว่าในขั้วแคโทดเดี่ยว

ในกรณีเซลล์ที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทดสองชั้นพบว่า เซลล์ที่มีการเคลือบ LSCa0.5 ติดกับแผ่นอิเล็กโทรไลต์ให้ ค่า ASR ต่ำกว่าเซลล์ที่เคลือบ LSCa0.3 ติดกับแผ่นอิเล็กโทรไลต์ เนื่องจาก LSCa0.5 มีความหนาแน่นของช่องว่าง ออกซิเจนมากกว่า LSCa0.3 ดังนั้นการเคลือบ LSCa0.5 ไว้ด้านล่างจะทำให้ออกไซด์ไอออนเคลื่อนที่ผ่านขั้วแคโทด ไปยังอิเล็กโทรไลต์ได้ดีกว่าในกรณีที่เคลือบ LSCa0.3 ไว้ด้านล่าง นอกจากนี้การหลุดร่อนของ LSCa0.3 เนื่องจาก ความไม่เข้ากันของ LSCa0.3 กับ LSGM ก็เป็นอีกเหตุผลหนึ่งที่ทำให้เซลล์เชื้อเพลิงที่เคลือบ LSCa0.3 ไว้ด้านล่างมี ค่า ASR เพิ่มขึ้น

ค่าความต้านทานรวมพิจารณาจากค่าความต้านทานโอห์มมิก รวมกับค่าความต้านทานโพลาไรเซชัน พบว่าค่าความต้านทานรวมของเซลล์เชื้อเพลิงที่ใช้ขั้วแคโทดชนิดต่างๆ สอดคล้องกับค่าความหนาแน่นของพลังงาน ไฟฟ้าของเซลล์เชื้อเพลิง อย่างไรก็ตามนอกจากเหตุผลที่ได้กล่าวมาข้างต้นยังมีปัจจัยอื่นๆ ที่ส่งผลต่อความต้านทาน ของเซลล์เชื้อเพลิง เช่น ความต้านทานของสายไฟของเครื่องมือที่ใช้วัด ความหนาของขั้วไฟฟ้า และ อิเล็กโทรไลต์ ซึ่งส่งผลต่อค่าความต้านทานโอห์มมิกของเซลล์เชื้อเพลิง รวมถึงความเร็วของแก๊สที่ผ่านเซลล์เชื้อเพลิงซึ่งส่งผลต่อ ค่าความต้านทานโพลาไรเซชัน ซึ่งต้องมีการศึกษาเพิ่มเติมต่อไป

อย่างไรก็ดีในการวิจัยนี้สามารถพัฒนาประสิทธิภาพของเซลล์เชื้อเพลิงจาก LSCa0.3 และ LSCa0.5 ได้ โดยใช้ขั้วแคโทดคอมโพสิตของสารทั้งสอง และพัฒนาขั้วแคโทดสองชั้น โดยพบว่าเซลล์เชื้อเพลิงที่ให้ประสิทธิภาพ สูงสุด คือ เซลล์เชื้อเพลิงที่ใช้ขั้วแคโทดสองชั้นโดยการเคลือบ LSCa0.5 ติดกับแผ่นอิเล็กโทรไลต์

4.7 การวัดประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวที่ให้ค่ากำลังไฟฟ้าสูงที่สุดในด้านความคงตัว (Stability) ของเซลล์ เดี่ยวเทียบกับเวลาที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส

จากผลการทดลองที่ผ่านมาทำให้ทราบว่าเซลล์เชื้อเพลิงที่ใช้ขั้ว 2 ชั้นของ LSCa0.5 (ล่าง) – LSCa0.3 (บน) เป็นขั้วแคโทดให้ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าสูงสุดเมื่อเทียบกับเซลล์อื่นๆ ที่ได้พัฒนาขึ้น จึงมีความ สนใจที่จะศึกษาความคงตัวของความหนาแน่นของพลังงานดังกล่าวเมื่อเวลาผ่านไป โดยทำการวัดค่าความ หนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส และทำการบันทึกผลค่าความหนาแน่นพลังงานไฟฟ้า หลังเกิดปฏิกิริยาภายในเซลล์เป็นเวลา 30 60 90 120 และ 240 นาที พบว่าค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้า ลดลงเมื่อเวลาเพิ่มขึ้น ดังรูปที่ 4.24 (ซ้าย) และค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าของเซลล์เชื้อเพลิงจะลดต่ำลง อย่างรวดเร็วเมื่อเวลาผ่านไป 240 นาทีซึ่งสันนิษฐานว่าการลดลงของค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าเกิดจาก การเสื่อมคุณภาพของเซลล์ หรือการหลุดร่อน (delamination) ของสารประกอบ LSCa0.3 และ LSCa0.5 ที่ใช้ เป็นขั้วแคโทด ในขณะที่ค่าอิมพีแดนซ์รูปที่ 4.24 (ขวา) แสดงให้เห็นว่ามีค่าเพิ่มขึ้นเมื่อเซลล์เกิดปฏิกิริยานานขึ้น แต่พบว่าค่าความต้านทานโอห์มมิก (พิจารณาจากจุดตัดกราฟไนจิสทางด้านซ้ายมือ) มีค่าลดต่ำลงเมื่อเวลาเพิ่มขึ้น ทั้งนี้อธิบายได้ว่า เมื่อปล่อยให้เซลล์เกิดปฏิกิริยาเป็นเวลานานขึ้น โครงสร้างจะมีการสะสมพลังงาน และเกิดการ หลุดออกของออกซิเจน ทำให้เกิดช่องว่างของออกซิเจนมากขึ้น ออกไซด์ไอออนจึงเคลื่อนที่ผ่านเซลล์ได้ดี ค่าความ ต้านทานโอห์มมิกจึงมีค่าต่ำ แต่ค่าความต้านทานโพลาไรเซชันจะมีค่าสูงขึ้นทั้งนี้อาจเนื่องมาจากการเปลี่ยนแปลง ของโครงสร้างผลึกหรือขนาดอนุภาคของสาร หรือการหลุดร่อนของสารประกอบซึ่งพบว่าในช่วง 60-120 นาทีแรก สารยังมีค่าความต้านทานโพลาไรเซชันใกล้เคียงกัน แต่เมื่อเวลาผ่านไป 240 นาทีสารมีค่าโพลาไรเซชันเพิ่มมากขึ้น เนื่องจากสารเกิดการหลุดร่อนทำให้ออกไซด์ไอออนเคลื่อนที่ในโครงสร้างได้ไม่ดี ค่าความต้านทานจึงสูงขึ้น



รูปที่4.24 การเปรียบเทียบค่าคว<mark>ามห</mark>นาแน่นของพลังงานไฟฟ้าของเซลล์เดี่ยว</mark>ที่เกิดปฏิกิริยาในระยะเวลาต่างๆ (ซ้าย) และการเปรียบเทียบค่าอิมพีแดนซ์ของเซลล์ที่ระยะเวลาต่างๆ (ขวา)




จากผลการทดลองสามารถสรุปได้ว่าเซลล์เชื้อเพลิงที่ใช้ขั้ว 2 ชั้นของ LSCa0.5 (ล่าง) – LSCa0.3 (บน) เป็นขั้วแคโทดให้ค่าความหนาแน่นของพลังงานค่อนข้างคงที่ เมื่อปล่อยให้เซลล์เกิดปฏิกิริยาเป็นเวลาไม่เกิน 120 นาที (ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าลดลง 7.6 เปอร์เซ็นต์) โดยอัตราการลดลงของความหนาแน่นของ พลังงานแสดงดังรูปที่ 4.25 และหลังจาก 120 นาทีค่าความหนาแน่นของพลังงานจะลดลงอย่างรวดเร็ว ทั้งนี้อาจ เนื่องจากการหลุดร่อนของขั้วไฟฟ้าหรือการเปลี่ยนแปลงโครงสร้างของสารประกอบ เช่น โครสร้างผลึก ขนาด อนุภาค เป็นต้น



บทที่ 5 สรุปผลการท_ุดลอง

5.1 สรุปผลการทดลอง

สามารถสังเคราะห์สารประกอบเพอรอฟสไกต์ออกไซด์แบบ 3 ชั้นของ LaSr_{2.7}Ca_{0.3}Fe₃O₁₀ (LSCa0.3) และ LaSr_{2.5}Ca_{0.5}Fe₃O₁₀ (LSCa0.5) ด้วยวิธีไนเตรตซิเตรตประยุกต์โดยสารที่ได้มีหน่วยเซลล์เป็นเตตตระโกนอล และพื้นผิวของแผ่นเมมเบรนของสารประกอบ LSCa0.3 เกิดจากการรวมตัวกันของอนุภาคที่มีขนาดเล็ก และมีรู พรุนน้อย ส่วนพื้นผิวของแผ่นเมมเบรนของสารประกอบ LSCa0.5 เกิดจากการรวมตัวกันของอนุภาคที่มีขนาดใหญ่ และมีรูพรุนน้อย เช่นกัน และเมื่อวัดประสิทธิภาพของเซลล์ไฟฟ้าที่ใช้ LSCa0.3 เป็นขั้วแคโทด โดยมี LSGM เป็นอิ เล็กโทรไลต์ และ NiO-Fe₂O₃ เป็นขั้วแอโนด พบว่าให้ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าสูงสุดเท่ากับ 147.97 ที่ อุณหูมิ 800 องศาเซลเซียส และค่าความต้านทานจำเพาะต่อพื้นผิวเท่ากับ 0.6844 โอห์มตารางเซนติเมตร นอกจากนี้ยังพบว่ามีการหลุดร่อนของขั้วไฟฟ้า LSCa0.3 ออกจากแผ่นอิเล็กโทรไลต์เนื่องจากความไม่เข้ากัน ทางการขยายตัวทางความร้อนของวัสดุ ส่งผลให้ประสิทธิภาพของเซลล์ลดลง ในขณะที่เซลล์เดี่ยวที่ใช้ LSCa0.5 เป็นขั้วแคโทดให้ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าสูงสุดเท่ากับ 280.30 มิลลิวัตต์ต่อตารางเซนติเมตร ที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส ค่าความต้านจำเพาะต่อพื้นผิวเท่ากับ 280.30 มิลลิวัตต์ต่อตารางเซนติเมตร ที่อุณหภูมิ

เมื่อนำสารประกอบทั้งสองชนิดมาพัฒนาเป็นขั้วไฟฟ้าคอมโพสิตต่างๆ พบว่า ขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิต LSCa0.3-LSCa0.5 ในอัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนักให้ค่าความหนาแน่นของพลังงานเพิ่มขึ้นจากขั้วไฟฟ้าเดี่ยว LSCa0.3 และ LSCa0.5 เล็กน้อย และมีค่าความต้านทานจำเพาะต่อพื้นผิวต่ำกว่าเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด LSCa0.3 แต่สูงกว่าเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด LSCa0.5 ซึ่งเกิดจากความไม่เข้ากันของ LSCa0.3 กับ LSGM

ในขณะที่ขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิต LSCa0.3-LSGM และ LSCa0.5-LSGM ในอัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนัก ให้ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าต่ำมาก และทำให้ค่าความต้านทานสูงขึ้นเมื่อเทียบกับขั้วไฟฟ้าที่ไม่มีการ คอมโพสิต ทั้งนี้อาจเนื่องมาจากสมบัติการนำอิเล็กตรอนที่แย่ของ LSGM ประกอบกับขนาดอนุภาคของ LSGM ที่มี ขนาดใหญ่ส่งผลต่อการยึดเกาะบนแผ่นอิเล็กโทรไลต์ได้ไม่ดี จึงทำให้เซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าชนิดนี้มีประสิทธิภาพต่ำ

ในขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้นที่ให้ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าสูงที่สุด จะพบว่าลำดับของการเคลือบ ส่งผลต่อประสิทธิภาพของเซลล์ไฟฟ้า โดยเซลล์ไฟฟ้าที่เคลือบ LSCa0.5 ไว้ด้านล่างให้ค่าความหนาแน่นของ พลังงานไฟฟ้าสูงกว่าเซลล์ไฟฟ้าที่เคลือบ LSCa0.3 ไว้ด้านล่าง เนื่องจาก LSCa0.3 เกิดการหลุดร่อนออกจากอิเล็ก โทรไลต์จึงทำให้ประสิทธิภาพของเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วดังกล่าวมีประสิทธิภาพต่ำกว่าเล็กน้อย ประกอบกับคุณสมบัติใน การนำไอออนที่ดีของ LSCa0.5 ซึ่งเมื่อเคลือบไว้ติดกับอิเล็กโทรไลต์จะทำให้ออกไซด์ไอออนเคลื่อนที่ผ่านไปได้ ดีกว่า ส่งผลให้ค่าความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้ามีค่าสูงถึง 465.39 มิลลิวัตต์ต่อตารางเซนติเมตร ที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส ซึ่งสูงมากเมื่อเทียบกับเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทดของ LSCa0.3 และ LSCa0.5 จึงสรุปได้ว่าสามารถพัฒนาขั้วไฟฟ้าแคโทดที่มีประสิทธิภาพสูงสุดจากขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้นโดยการเคลือบ LSCa0.5 ไว้ด้านล่างแล้วเคลือบ LSCa0.3 ทับลงบนชั้นของ LSCa0.5 ซึ่งได้นำเซลล์เดี่ยวที่ใช้ขั้วไฟฟ้าแคโทด ดังกล่าวไปศึกษาความคงตัวของความหนาแน่นของพลังงานไฟฟ้าที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส ทำให้พบว่าเซลล์ มีอายุการใช้งานประมาณ 120 นาทีหลังจากเกิดปฏิกิริยา หลังจากนั้นค่าความหนาแน่นของพลังงานจะลดลงอย่าง รวดเร็ว ซึ่งเป็นผลมาจากการหลุดร่อนของขั้วไฟฟ้าแคโทดหรือประสิทธิภาพของวัสดุเสื่อมลงเมื่อเวลาในการทำ ปฏิกิริยาเพิ่มมากขึ้น

5.2 ข้อเสนอแนะ

แนวทางการปรับปรุงและพัฒนางานวิจัยนี้ ได้แก่

- ทำการทดลองเพิ่มเติมเกี่ยวกับค่าการขยายตัวทางความร้อนของสาร LSCa0.3 LSCa0.5 และ LSGM เพื่อ ศึกษาการเข้ากันของสารประกอบทั้ง 3 ชนิด ซึ่งอาจมีผลต่อประสิทธิภาพของขั้วไฟฟ้าคอมโพสิต
- ทำการทดลองปรับสัดส่วนในการคอมโพสิต เพื่อศึกษาถึงผลของสัดส่วนในการคอมโพสิตต่อประสิทธิภาพ ของขั้วไฟฟ้าแคโทดคอมโพสิต
- ทำการทดลองปรับความหนาของขั้วไฟฟ้าแคโทด 2 ชั้น เพื่อศึกษาถึงผลของความหนาต่อประสิทธิภาพของ ขั้วไฟฟ้าแคโทด

เอกสารอ้างอิง

1. Stambouli, A. B.; Traversa, E. Fuel cells, an Alternative to Standard Sources of Energy. *Renew Sustain Energ Rev.* **2002**, *6*, 297-306

2. Badwel, S. P. S.; Foger, K. Solid Oxide Electrolyte Fuel Cell Review. *Ceram Int.* **1996**, *22*, 257-265.

3. Beznosikov, B. V.; Aleksandrov K. S. Perovskite-Like Crystals of the Ruddlesden–Popper Series¹. *Crystallogr Rep+.***2000**, *45*, 792–798.

4. Swierczek, K.; Dabrowski, B.; Suescun, L.; Kolesnik, S. Crystal Structure and Magnetic Properties of High-Oxygen Pressure Annealed $Sr_{1-x}La_xCo_{0.5}Fe_{0.5}O_{3-\delta}$ ($0 \le x \le 0.5$). J. Solid State Chem. 2009, 182, 280-288.

5. Teraoka, Y.; Zhang, H.; Furukawa, S.; Yamazoe, N. Oxygen Permeation Through Perovskite-Type Oxides. *Chem. Lett.* **1985**, *1985*, 1743-1746.

6. Shao, Z.; Halie, S. M. A. High-Performance Cathode for the Next Generation of Solid-Oxide Fuel Cells. *Nature*. **2004**, *431*, 170-173.

7. Lee, K. T.; Manthiram, A. LaSr₃Fe_{3-y}Co_yO_{10- δ} (0 \leq y \leq 1.5) Intergrowth Oxide Cathode for Intermediate Temperature Solid Oxide Fuel Cells. *Chem. Meter.* **2006**, *18*, 1621-1626.

8. Garibay, T. C.; Kovar, D. Perovskite-Related Intergrowth Cathode Material with Thin YSZ Electrolyte for Intermediate Temperature Solid Oxide Fuel Cells. *J Power Sources. 2009*, **192**, 396-399.

9. Guoguang, Z.; Qin, L.; Jingqian, C.; Mingjie, C. Defect structure and electrical properties of LaSr₃Fe₃O_{10-δ}. *J Rare Earth.* **2010**, *28*, 270-273.

10. Kim, J. H.; Lee, K. T. .; Kim, Y. N.; Manthiram, A. Crytal Chemistry and Electrochemical Properties of Ln(Sr,Ca)₃(Fe,Co)₃O₁₀ Intergrowth Oxide Cathodes for Solid Oxide Fuel Cells. *J. Mater. Chem.* **2011**, *21*, 2482-2488.

11. Armstrong, T. J.; Virka, V. A. Performance of Solid Oxide Fuel Cells with LSGM-LSM Composite Cathode. *J. Electrochem Soc.* **2002**, *12*, A1565-A1571.

12. Ko, J. H.; Myung, J. H.; Hyun, S. H.; Chung, J. S. Synthesis of LSM–YSZ–GDC Dual Composite SOFC Cathodes for High-Performance Power-Generation Systems. *J Appl Electrochem*. **2012**, *42*, 209-215.

13. Ko, J. H.; Myung, J. H.; Lee, J. H.; Hyun, S. H.; Chung, J. S. Synthesis and evaluation of $(La_{0.6}Sr_{0.4})(Co_{0.2}Fe_{0.8})O_3$ (LSCF)- $Y_{0.08}Zr_{0.92}O_{1.96}$ (YSZ)- $Gd_{0.1}Ce_{0.9}O_{2-\delta}$ (GDC) dual composite SOFC cathodes for high performance and durability. *Int J Hydrogen Energ.* **2012**, *37*, 17209-17216.

14. Liu, Z.; Liu, M.; Yang, L.; Liu, M. LSM-Infiltrated LSCF Cathodes for Solid Oxide Fuel Cells. *J Energy.* **2013**, *22*, 555-559.

15. Rotureau, A.; Viricelle, J. P.; Pijolat, C.; Caillol, N.; Pijolat M.; Development of a Planar SOFC Device Using Screen-printhing Technology. *J European Ceramic Soc*, **2005**, *12*, *2633-2636*.

16. Richter, J.; Holtappels, P.; Graule, T.; Nakamura, T.; Gauckler, L. J. Material Design for Perovskite SOFC Cathode. *Monatsh Chem*, **2009**, *140*, 985-999.

17. Navrotsky, A.; Energetics and Crystal Chemical Systematics among Ilmenite, Lithium Niobate, and Perovskite Structures. *Chem. Mater.* **1998**, *10*, 2787.

18. Richter, J.; Holtappels, P.; Graule, T.; Nakamura, T.; Gauckler, L. J. Material Design for Perovskite SOFC Cathode. *Monatsh Chem*, **2009**, *140*, 985-999.

 Zhou, W.; Ran, R.; Shao Z. Progress in Understanding and Development of Ba_{0.5}Sr_{0.5}Co_{0.8}Fe_{0.2}O_{3-δ}-Based Cathode for Intermediate-Temperature Solid Oxide Fuel Cell A Review. *J Power Sources*, **2009**, *192*, 231-246.

20. Hydrargyrum. X-ray crystallography. https://en.wikipedia.org/wiki/X-ray_crystallography (accessed April 10, 2016).

21. Nishiyama, H.; Ogura, T.; Maruyama, Y.; Koizumi, M.; Mio, K.; Kitamura, S.; Sato, C.; Atmospheric Scanning Electron Microscope Observes Cells and Tissues in Open Medium through Silicon Nitride Flim. *J Structural Biology*, **2010**, *169*, 438-449.

22. Alfred H. G., Die elektrische Impedanz von Epithelien. http://klinphys.charite.de/themen_ahg/impedance_d.htm (accessed April 9, 2016)

23. Electrochemistry and Corrosion Science., Nestor P., Kluwer Academic Publishers. **2004**, http://coatings.mst.edu/newsletter%20v10/newsletter%20v10i6/ (accessed April 11, 2016).

24. Missouri S&T Coatings Institute., Yousef D., Graduate Research Student., Electrochemical Impedance Spectroscopy (EIS). **2013**, *10* http://coatings.mst.edu/newsletter%20v10/newsletter%20v10i6/ (accessed April 11, 2016)

25. Guoguang, Z.; Qin, L.; Jingqian, C.; Mingjie, C. Defect Structure and Electrical Properties of LaSr₃Fe₃O_{10-δ}. *J. Rare. Earth*, **2010**, *28*, 270-273.

26. Cho, P. S.; Park, S. Y.; Cho, Y. H.; Kim, S. J.; Kang, Y. C.; Mori, T.; Lee, J. H. Preparation of LSGM Powders for Low Temperature Sintering. *Solid State Ionic.* **2009**, *180*, 788-791.



ประวัติผู้วิจัย

นายวัชรพล พัดยนตร์ เกิดเมื่อวันที่ 14 เดือน กุมภาพันธ์ พ.ศ. 2537 ที่จังหวัดสิงห์บุรี สำเร็จการศึกษาชั้น มัธยมศึกษาตอนปลายจากโรงเรียนวินิตศึกษา ในพระราชูปถัมภ์ฯ จังหวัดลพบุรี เมื่อปีการศึกษา 2554 เข้าศึกษาต่อ ในหลักสูตรวิทยาศาสตรบัณฑิตภาควิชาเคมี คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย เมื่อปีการศึกษา 2555 ที่ อยู่ที่สามารถติดต่อได้ บ้านเลขที่ 67/31 หมู่ที่ 11 ตำบลต้นโพธิ์ อำเภอเมืองสิงห์บุรี จังหวัดสิงห์บุรี รหัสไปรษณีย์ 16000 อีเมล vltine14@gmail.com

