

UNIVERSIDAD NACIONAL AUTÓNOMA DE MÉXICO

POSGRADO EN CIENCIA E INGENIERÍA DE MATERIALES INSTITUTO DE INVESTIGACIONES EN MATERIALES

ELECTRODOS NANOESTRUCTURADOS, OBTENIDOS POR ROCÍO PIROLÍTICO, PARA CELDAS DE COMBUSTIBLE DE ÓXIDOS SÓLIDOS

T E S I S QUE PARA OPTAR POR EL GRADO DE:

DOCTOR EN CIENCIA E INGENIERÍA DE MATERIALES

PRESENTA:

M. en C. JUAN DE DIOS CASTRO ROBLES

Director de tesis Dr. José Á. Chávez Carvayar Instituto de Investigaciones en Materiales

Ciudad Universitaria, Ciudad de México 2019



Universidad Nacional Autónoma de México



UNAM – Dirección General de Bibliotecas Tesis Digitales Restricciones de uso

DERECHOS RESERVADOS © PROHIBIDA SU REPRODUCCIÓN TOTAL O PARCIAL

Todo el material contenido en esta tesis esta protegido por la Ley Federal del Derecho de Autor (LFDA) de los Estados Unidos Mexicanos (México).

El uso de imágenes, fragmentos de videos, y demás material que sea objeto de protección de los derechos de autor, será exclusivamente para fines educativos e informativos y deberá citar la fuente donde la obtuvo mencionando el autor o autores. Cualquier uso distinto como el lucro, reproducción, edición o modificación, será perseguido y sancionado por el respectivo titular de los Derechos de Autor.

Agradecimientos

A mi c omité tut oral: D r. José Á . Chávez C arvayar, Dr. Manuel G arcía Hipólito y Dr. Arturo Maldonado Álvarez por su apoyo para la realización de este proyecto.

A M. en C. Adriana Tejeda por su apoyo en la técnica de Difracción de rayos-X.

A Ing. Carlos Flores por su apoyo en la técnica de Microscopía de Fuerza Atómica.

A F is. J osué R omero y D r. O mar N ovelo por su a poyo e n l a T écnica de M icroscopía Electrónica de Barrido.

A Dr. Miguel Ángel A guilar Frutis (CICATA (IPN) uni dad Legaria) por su apoyo en la técnica de Espectroscopía de Impedancia Electroquímica.

A CONACYT por el apoyo económico (34598), CV131852.

A mi Familia por su incondicional apoyo moral y económico.

Resumen

La que ma de combustibles f ósiles, tales como e l pe tróleo, c arbón y gas na tural pa ra satisfacer l as ne cesidades en ergéticas m undiales, ha c ausado serios problemas d e contaminación debido a la emisión de gases de efecto invernadero tales como monóxido de carbono (CO), dióxido de carbono (CO₂), metano (CH₄), óxidos nitrosos (NO_x), dióxido de azufre (SO₂), entre otros, hacia la atmósfera. La emisión de estos gases ha provocado un desbalance ambiental conocido como cambio climático, aunado a los graves problemas de salud que experimentan l as pobl aciones as entadas en l as grandes u rbes de bido a la inhalación de dichos gases. Debido a esto, es necesario desarrollar tecnología que genere energía de una manera eficiente, barata y respetuosa con el medio ambiente y así evitar la quema de combustibles fósiles y el consecuente problema de emisión de gases de efecto invernadero. En los últimos años, las celdas de combustible de óxido sólido (SOFC) han despertado mucho i nterés a nivel mundial, ya que son dispositivos que generan energía eléctrica de una manera amigable con el medio ambiente. Son altamente eficientes, ya que convierten la en ergía química de l hi drógeno en electricidad a través de un proceso electroquímico. Al final de di cho proceso, se ge nera en ergía el éctrica y vapor de a gua, evitándose así la emisión de gases de efecto invernadero.

El objetivo principal de este trabajo es contribuir en el desarrollo de celdas de combustible de óx idos s ólidos, m ediante l a opt imización de l r endimiento de electrodos a plicables a dichas cel das. Se pr etende el m ejoramiento de las pr opiedades electroquímicas de l a perovskita LaFeO_{3- δ} como cátodo por medio de dopaje con estroncio y cobalto en sitios de lantano y hierro.

Abstract

The ma in aim of thiss tudy is to improve the electrochemical properties of LaFeO_{3-δ} perovskite a s c athode by strontium and cobalt doping in l anthanum and i rons ites. Ultrasonic s pray p yrolysis (USP) f ollowing s intering process in air w as ut ilized to synthesize La_{1-x}Sr_xCo_{0.2}Fe_{0.8}O_{3-δ} (LSCF) with $0 \le x \le 0.4$. X-ray diffraction (XRD), scanning electron microscopy (SEM), atomic force microscopy (AFM) and impedance spectroscopy techniques were used to study the structure, surface morphology and transport properties of the deposited films. Contrary to what might expect, up to x=0.4, single orthorhombic phase of La $_{1-x}$ Sr_xCo_{0.2}Fe_{0.8}O_{3-δ} have be en obt ained f or all deposited f ilms. Impedance spectroscopy results at intermediate temperatures indicated that by increasing of strontium, the conductivity increases, and activation energy decreases from 0.41 e V for x=0 to 0.24 eV for x=0.4.

ÍNDICE

CAPÍTULO 1. INTRODUCCIÓN	1
1.1 Justificación	2
Referencias	5
CAPÍTULO 2. MARCO TEÓRICO	6
2.1 Fuentes de energía alternativas	6
2.1.1 Energía eólica	6
2.1.2 Energía geotérmica	7
2.1.3 Energía solar fotovoltaica	8
2.1.4 Biocombustibles	11
2.1.5 Hidrógeno (H ₂)	13
2.2 Celdas de Combustible	14
2.2.1 Tipos de Celdas de Combustible	15
2.2.2 Termodinámica de Celdas de Combustible	18
2.3 Celdas de combustible de óxidos sólidos	21
2.4 Métodos de síntesis	28
2.4 Métodos de síntesis 2.4.1 Sol–gel	28 29
 2.4 Métodos de síntesis 2.4.1 Sol-gel 2.4.2 Recubrimiento por inmersión (<i>dip coating</i>) 	28 29 31
 2.4 Métodos de síntesis 2.4.1 Sol-gel 2.4.2 Recubrimiento por inmersión (<i>dip coating</i>) 2.4.3 Recubrimiento por centrifugado (<i>spin coating</i>) 	28 29 31 32
 2.4 Métodos de síntesis	28 29 31 32 33
 2.4 Métodos de síntesis	28 29 31 32 33 35
 2.4 Métodos de síntesis	28 29 31 32 33 35 38
 2.4 Métodos de síntesis	28 29 31 32 33 35 38 41
 2.4 Métodos de síntesis	28 29 31 32 33 35 38 41 41
 2.4 Métodos de síntesis	28 29 31 32 33 35 38 41 41 41
 2.4 Métodos de síntesis 2.4.1 Sol–gel 2.4.2 Recubrimiento por inmersión (<i>dip coating</i>) 2.4.3 Recubrimiento por centrifugado (<i>spin coating</i>) 2.4.4 Rocío pirolítico ultrasónico (RPU) Referencias CAPÍTULO 3. DESARROLLO EXPERIMENTAL 3.2 Técnicas de caracterización 3.2.1 Difracción de Rayos X (DRX) 3.2.2 Microscopia Electrónica de Barrido (MEB) 3.2.3 Microscopia de Fuerza Atómica (MFA) 	28 29 31 32 33 35 38 41 41 41 42
 2.4 Métodos de síntesis 2.4.1 Sol-gel 2.4.2 Recubrimiento por inmersión (<i>dip coating</i>) 2.4.3 Recubrimiento por centrifugado (<i>spin coating</i>) 2.4.4 Rocío pirolítico ultrasónico (RPU) Referencias CAPÍTULO 3. DESARROLLO EXPERIMENTAL 3.2 Técnicas de caracterización 3.2.1 Difracción de Rayos X (DRX) 3.2.2 Microscopia Electrónica de Barrido (MEB) 3.2.3 Microscopia de Fuerza Atómica (MFA) 3.2.4 Espectroscopia de impedancias (EI) 	28 29 31 32 33 35 38 41 41 41 42 42
 2.4 Métodos de síntesis 2.4.1 Sol–gel 2.4.2 Recubrimiento por inmersión (<i>dip coating</i>) 2.4.3 Recubrimiento por centrifugado (<i>spin coating</i>) 2.4.4 Rocío pirolítico ultrasónico (RPU) Referencias CAPÍTULO 3. DESARROLLO EXPERIMENTAL 3.2 Técnicas de caracterización 3.2.1 Difracción de Rayos X (DRX) 3.2.2 Microscopia Electrónica de Barrido (MEB) 3.2.3 Microscopia de Fuerza Atómica (MFA) 3.2.4 Espectroscopia de impedancias (EI) CAPÍTULO 4. RESULTADOS Y DISCUSIÓN 	28 29 31 32 33 35 38 41 41 41 42 42 42 43

4.	.1.1	Solución sólida $La_{1-x}Sr_xCo_{0.2}Fe_{0.8}O_{3-\delta}$, para el cátodo LSCF, con ($0 \le x \le 0.4$)	43
4.	.1.2	Ánodo NiO-Ce _{0.9} Gd _{0.1} O _{3-δ}	53
4.2	Análisis	morfológico mediante Microscopia Electrónica de Barrido (MEB)	54
4.3	Análisis	morfológico mediante Microscopia de Fuerza Atómica	66
4.4	Propied	dades de transporte mediante Espectroscopia de Impedancias (EI).	69
R	eferenci	as	78
CAPÍT	TULO 5.	CONCLUSIONES	79
Α	péndice	A	81
A	péndice	В	83
A	péndice	C	86
A	péndice	D	89
R	eferenci	as	93

Índice de Figuras

Figura 1.1. Consumo mundial de energía, por fuente primaria	3
Figura1.2. Generación mundial de energía eléctrica, por fuente primaria	4
Figura 2.1. Parque eólico generador de energía	7
Figura 2.2. Complejo geotérmico Cerro Prieto en Mexicali, Baja California, México	8
Figura 2.3. Semiconductor tipo <i>n</i>	9
Figura 2.4. Semiconductor tipo <i>p</i>	10
Figura 2.5. Imagen de paneles fotovoltaicos	11
Figura 2.6. Esquema que muestra de dónde provienen algunos biocombustibles	13
Figura 2.7. Procesos para obtener hidrógeno	14
Figura 2.8. Aplicaciones de las celdas de combustible, <i>CHP</i> indica cogeneración de calor y (<i>combinated heat and power</i>)	ene rgía 17
Figura 2.9. Procesos de generación de energía entre dispositivos regidos por el ciclo de Carn celda de combustible	ot y una 17
Figura 2.10. Eficiencias y potencias de algunas fuentes de energía	18
Figura 2.11. Esquema de una celda de combustible de óxidos sólidos	22
Figura 212. Estructura ABO ₃ de los óxidos tipo perovskita	24
Figura 2.13. Elementos que pueden ocupar los sitios A y B de una perovskita	25
Figura 2.14. Posibles mecanismos de reacción de reducción del oxígeno	26
Figura 2.15. Diversos procesos para el depósito de películas delgadas	28
Figura 2.16. Esquema del proceso sol–gel	29
Figura 2.17. Esquema del proceso (<i>dip coating</i>)	
Figura 2.18. Esquema del proceso de recubrimiento por centrifugado (spin coating)	33
Figura 2.19. Descripción esquemática del proceso de depósito, con la temperatura	34
Figura 3.1. Esquema del sistema de rocío pirolítico ultrasónico utilizado	
Figura 4.1. Comparativo de la muestra L95 del grupo G1 con la fase ortorrómbica LaFeO ₃	44

Figura 4.1a. Patrones de DRX del primer grupo de óxidos, G1, $La_{1-x}Sr_xCo_{0.2}Fe_{0.8}O_{3-\delta}$ ($0 \le x \le 0.4$), sintetizados a 400 °C, 20 min de depósito y tratamiento térmico a 500 °C por 2 h44
Figura 4.2. Comparativo de la muestra L60 del grupo G2 con la fase ortorrómbica LaFeO ₃ 46
Figura 4.2a. Patrones de DRX del segundo grupo de óxidos, G2, $La_{1-x}Sr_xCo_{0.2}Fe_{0.8}O_{3-\delta}$ ($0 \le x \le 0.4$), sintetizados a 450 °C, 20 min de depósito y tratamiento térmico a 500 °C por 2 h46
Figura 4.2b. Patrones de DRX del grupo G2 que muestran los picos (111), (102) y (031) característicos de la fase ortorrómbica
Figura 4.3. Comparativo de la muestra L100 del grupo G3 con la fase ortorrómbica LaFeO ₃ 49
Figura 4.3a. Patrones de DRX del tercer grupo de óxidos, G3, $La_{1-x}Sr_xCo_{0.2}Fe_{0.8}O_{3-\delta}$ ($0 \le x \le 0.4$), sintetizados a 400 °C, 20 min de depósito y tratamiento térmico a 750 °C por 2 h49
Figura 4.4. Comparativo de la muestra L95 del grupo G1 con la fase ortorrómbica LaFeO ₃ 51
Figura 4.4a. Patrones de DRX del grupo de óxidos, G4, $La_{1-x}Sr_xCo_{0.2}Fe_{0.8}O_{3-\delta}$ ($0 \le x \le 0.4$), sintetizados a 450 °C, 20 min de depósito y tratamiento térmico a 750 °C por 2 h51
Figura 4.5. Patrón de DRX del óxido anódico NiO-Ce _{0.0} Gd _{0.1} O _{2.5}
 Figura 4.6. Micrografías de la muestra L60, del grupo G1, con 5 minutos de depósito obtenidas por: a) Electrones secundarios), b) electrones retrodispersos y c) un aglomerado formado por granos nanométricos
 Figura 4.6. Micrografías de la muestra L60, del grupo G1, con 5 minutos de depósito obtenidas por: a) Electrones secundarios), b) electrones retrodispersos y c) un aglomerado formado por granos nanométricos
 Figura 4.6. Micrografías de la muestra L60, del grupo G1, con 5 minutos de depósito obtenidas por: a) Electrones secundarios), b) electrones retrodispersos y c) un aglomerado formado por granos nanométricos
 Figura 4.6. Micrografías de la muestra L60, del grupo G1, con 5 minutos de depósito obtenidas por: a) Electrones secundarios), b) electrones retrodispersos y c) un aglomerado formado por granos nanométricos
 Figura 4.6. Micrografías de la muestra L60, del grupo G1, con 5 minutos de depósito obtenidas por: a) Electrones secundarios), b) electrones retrodispersos y c) un aglomerado formado por granos nanométricos
 Figura 4.6. Micrografías de la muestra L60, del grupo G1, con 5 minutos de depósito obtenidas por a) Electrones secundarios), b) electrones retrodispersos y c) un aglomerado formado por granos nanométricos
 Figura 4.6. Micrografías de la muestra L60, del grupo G1, con 5 minutos de depósito obtenidas por a) Electrones secundarios), b) electrones retrodispersos y c) un aglomerado formado por granos nanométricos

Figura 4.14. Micrografías de muestras del grupo G4, en la que se observa la porosidad en las películas después del tratamiento térmico
Figura 4.15. Variación morfológica de las películas G464
Figura 4.16. Morfología de la muestra Ni-GDC sintetizada65
Figura 4.17. Imágenes por microscopia de fuerza atómica de las muestras L65, L80 y L100 del grupo G1 de óxidos sintetizados
Figura 4.18. Imágenes por microscopia de fuerza atómica de las muestras L75, L80 y L100 del grupo G2 de óxidos sintetizados
Figura 4.19. Imágenes por microscopia de fuerza atómica de las muestras L75, L80 y L100 del grupo G3 de óxidos sintetizados
Figura 4.20. Imágenes por microscopia de fuerza atómica de las muestras L75, L80 y L100 del grupo G4 de óxidos sintetizados
Figura 4.21. Diagramas de impedancia para las muestras del grupo G270
Figura 4.22. Diagramas de I mpedancia a 250 ° C del s egundo g rupo de ó xidos s intetizados. L a resistividad disminuye con respecto al aumento en el contenido de dopante72
Figura 4.23. Conductividad del grupo G2, en función de la temperatura73
Figura 4.24. Gráficas $\log f \ vs Z''$ mostrando asimetrías a valores de $\log f \approx 4.5$ -676
Figura 4.25. Energías de activación de las muestras analizadas77
Figura A1. Fenómeno de difracción, al incidir rayos X sobre un sólido cristalino81
Figura B1. Esquema de un microscopio electrónico de barrido85
Figura C1. Esquema del funcionamiento de un microscopio de fuerza atómica87
Figura D1. Corriente y voltaje dependientes del tiempo90
Figura D2. Representación del vector de impedancia, en el plano de impedancias91
Figura D3. Circuito equivalente de las muestras sintetizadas

Índice de tablas

Tabla 2.1. Características de los diferentes tipos de celdas de combustible16
Tabla 3.1. Parámetros de síntesis de cada grupo40
Tabla 3.2. Composición química de las muestras sintetizadas40
Tabla 4.1. Ángulo de difracción del pico más intenso y tamaño de grano del grupo G145
Tabla 4.2. Ángulo de difracción del pico más intenso y tamaño de grano del grupo G247
Tabla 4.2b. Parámetros de r ed de m uestras de l grupo G 2, de terminados mediante r efinamiento Rietveld
Tabla 4.3 Ángulo de difracción del pico más intenso y tamaño de grano del grupo G350
Tabla 4.4. Ángulos de difracción del pico más intenso y tamaño de grano del grupo G452
Tabla 4.5. Comparación de los v alores de la composición teórica y real d el grupo G2 de óxi dos sintetizados
Tabla 4.6. Tamaños promedio de partículas (en nanómetros) del grupo G1 de óxidos68
Tabla 4.7. Tamaños promedio de partículas (en nanómetros) del grupo G2 de óxidos
Tabla 4.8. Tamaños promedio de partículas (en nanómetros) del grupo G3 de óxidos68
Tabla 4.9. Tamaños promedio de partículas (en nanómetros) del grupo G4 de óxidos69
Tabla 4.10. Valores de la conductividad para el grupo G2 de óxidos sintetizados74
Tabla 4.11. Valores de conductividad obtenidos a 250 °C74
Tabla 4.12. Energías de activación de las muestras del grupo G2 77

CAPÍTULO 1. INTRODUCCIÓN

En los últimos siglos, principalmente a partir de la revolución industrial, se ha recurrido a la quema de com bustibles fósiles para satisfacer las de mandas energéticas mundiales. Debido a la emisión de gases de e fecto invernadero, la composición química de la atmósfera se ha vi sto afectada. La mayor concentración de gases de efecto invernadero en la atmósfera, provoca que la cantidad de calor que sale hacia el espacio sea menor y por consiguiente la temperatura promedio terrestre aumente. A este fenómeno se le conoce como calentamiento global y está provocando un importante cambio climático en varios lugares del planeta ^[1,2].

El uso de combustibles fósiles no solamente es la causa del calentamiento global, los gases emanados de la que ma de dichos combustibles provocan serios problemas de contaminación ya que deterioran la calidad del aire y causan la llamada "lluvia ácida". Así también, los derrames de petróleo y aceites derivados de hidrocarburos contaminan suelos, ríos y océanos provocando gran deterioro en la calidad de vida de los seres vivos.

Por ot ra parte, la demanda energética a ni vel mundial cada vez es mayor y las reservas de petróleo disminuyen y, además, cada vez es más complicado y costoso extraerlo del subsuelo ya que se encuentra en lechos marinos profundos lo que requiere del desarrollo de nuevas tecnologías para ex traerlo, con el peligro intrínseco de d errames y l a cons ecuente de strucción de l os ecosistemas ci rcundantes a l as z onas de ex tracción. Por l o tanto, es n ecesaria l a bús queda de fuentes alternativas de generación de energía que sustituyan a los combustibles fósiles y que sean amigables con el medio ambiente.

Hay varias propuestas de fuentes de energía que no dependen de los combustibles fósiles, tales como la energía nuclear, los biocombustibles, las celdas solares, etc. Las ventajas y desventajas de cada una de ellas no se discutirán aquí, sin embargo, el sustituto de los combustibles fósiles, que tiene un futuro prometedor, es el **hidrógeno**. Los dispositivos altamente eficientes, que utilizan la energía quí mica de l hidrógeno para l a generación directa de ene rgía e léctrica de m anera no contaminante, son las **celdas de combustible** ^[3]. Las celdas d e combustible s on di spositivos electroquímicos de conversión de energía ya que en estas se llevan a cabo reacciones de óx ido-

reducción para generar energía. Comparadas con un motor de combustión interna, las celdas de combustible son altamente eficientes, pues realizan directamente la conversión de energía eléctrica a partir de la energía química del combustible.

Hay v arios tipos de c eldas de c ombustible tales com o las pol iméricas (*Polymer Electrolyte Fuel Cells, PEFC*), celdas de ácido fosfórico (*Phosphoric Acid Fuel Cells, PAFC*), de carbonato fundido (*Molten Carbonate Fuel Cells, MCFC*), alcalinas (*Alkaline Fuel Cells, AFC*) y de óxidos sólidos (*Solid Oxide Fuel Cells, SOFC*). D e t odas e stas, l as c eldas de c ombustible de óx idos sólidos (CCOS, conocidas como *SOFC* por sus siglas en inglés) son las más eficientes y versátiles debido a la variedad de combustibles que se pueden utilizar en ellas además del hidrógeno (H₂), como metano (CH₄) o metanol (CH₃OH), entre otros ^[4-7].

En este p royecto de i nvestigación se pr opone el d esarrollo de m ateriales cerámicos sintetizados por el m étodo de **rocío pirolítico ultrasónico** con el objetivo de obtener películas delgadas de óxidos cerámicos de la familia $La_{1-x}Sr_xCo_{0.2}Fe_{0.8}O_{3-\delta}$ (LSCF) con $0 \le x \le 0.4$, con estructura cristalina tipo perovskita, tamaño de grano nanométrico y con una al ta relación área– volumen para maximizar los puntos de reacción del gas oxidante. Se busca que este tipo de óxidos sean aplicados com o electrodos cat ódicos en **celdas de combustible de óxidos sólidos de temperatura intermedia** (CCOS-TI, *SOFC-IT*) (~500–700 °C). A sí m ismo, s e s intetizará un óxido de composición NiO–Ce_{0.9}Gd_{0.1}O₂ que será aplicado como electrodo anódico.

1.1 Justificación

El carbón fue el principal combustible utilizado en el siglo XIX cuando se llevó a cabo la revolución i ndustrial, posteriormente, con el s ubsecuente d esarrollo tecnológico, el p etróleo sustituyó al carbón como principal fuente de energía primaria. Esto provocó la construcción de una gran infraestructura, requerida p ara la ex tracción y procesamiento de l pe tróleo (ductos, plataformas, refinerías, et c.), para s atisfacer l as necesidades energéticas a ni vel m undial, convirtiendo a sí a la industria de l p etróleo en una de l as principales economías del m undo. El petróleo, j unto c on el gas natural y el carbón, han sido las tres principales fuentes primarias de energía desde el inicio de la revolución industrial hasta la actualidad.

La creciente demanda energética a nivel mundial implica un mayor consumo de combustibles y, por consiguiente, una mayor inversión para la construcción de nueva infraestructura o bien hacer más eficiente la ya existente con el objetivo de satisfacer di cha de manda energética. En su gran mayoría, la infraestructura está diseñada para la extracción y procesamiento de los ya mencionados combustibles f ósiles. Un a umento e n el c onsumo de e stos c ombustibles pr ovoca una m ayor emisión de CO_2 y otros g ases de ef ecto invernadero a la atmósfera, aumentando l os pr oblemas ambientales y de contaminación a nivel mundial.

En los últimos años se ha construido infraestructura para generar energía que es totalmente amigable con el medio ambiente, pero es muy poca en comparación con la infraestructura diseñada para el procesamiento de los combustibles fósiles y, en un futuro cercano, no se vislumbra un cambio significativo.

La Administración de Información de Energía de Estados Unidos (*U.S. Energy Information Administration, EIA*), estima que al rededor del 11% d el c onsumo m undial de energía comercializada proviene de fuentes de energías renovables (biocombustibles, biomasa, geotérmica, hidroeléctrica, solar y eólica), y estima que para el 2040 será del 15%, Figura 1.1^[8].



Figura 1.1. Consumo mundial de energía, por fuente primaria^[8].

Los combustibles fósiles (petróleo y sus derivados, gas natural y carbón) seguirán siendo la principal fuente primaria generadora de energía. Dentro de los combustibles líquidos considerados, se encuentran algunos que no son derivados del petróleo tales como el biodiesel, etanol, hidrógeno líquido, etc.

La *EIA* pronostica qu e pa ra el año 2040 la generación mundial de energía eléctrica s e incrementará aproximadamente 70% con respecto al año 2015, sin embargo las principales fuentes generadoras de energía seguirán siendo los combustibles fósiles como el carbón y el gas natural, Figura 1.2.

Por l o a nterior, s e d educe qu e no h abrá una di sminución s ignificativa con r especto a l as emisiones de CO_2 en el futuro ya que si bien es cierto que se predice un aumento en la generación de energía eléctrica proveniente de energías renovables, principalmente de la energía hidroeléctrica y eólica, no será suficiente para sustituir a los combustibles fósiles.



Figura 1.2. Generación mundial de energía eléctrica, por fuente primaria^[9].

Debido a esto, es ne cesario buscar ot ras al ternativas para la generación de energía el éctrica altamente e ficientes que s ean amigables con el medio ambiente y que r eduzcan al máximo la emisión de gases contaminantes a la atmósfera.

Referencias

- [1] Los Alamos Laboratories. Fuel Cells Green Power.
- [2] www.centromariomolina.org/cambio-climatico
- [3] F. J. Barclay, fuel cells, engines and hydrogen an exergy approach, Wiley 2007.
- [4] V. Bagotsky, Fuel Cells problems and solutions, Wiley 2009.
- [5] T. Ishihara, Perovskite Oxide for Solid Oxide Fuel Cells, Springer 2009.
- [6] D. Pérez, Materiales nanoestructurados a base de ceria para pilas de combustible: propiedades de transporte iónico y electrónico, tesis doctoral 2006.
- [7] V. B. Vert, Electrodos avanzados para pilas de combustible de óxidos sólidos, tesis doctoral 2011.
- [8] http://www.eia.gov/tools/faqs/faq.cfm?id=527&t=1.
- [9] http://www.eia.gov/forecasts/archive/ieo13/more_highlights.cfm.

CAPÍTULO 2. MARCO TEÓRICO

2.1 Fuentes de energía alternativas

Las fuentes de energía alternativas representan una opción importante a las fuentes de energía convencionales, e s de cir, s on a quellas fuentes d e ge neración de e nergía que no de penden de la quema de combustibles fósiles para generar energía y que han sido de sarrolladas no sólo con la finalidad de satisfacer las demandas energéticas mundiales, sino que además son fuentes de energía amigables con el medio ambiente que contrarrestan el daño ecológico provocado por las fuentes de energía convencionales ^[1].

A continuación, se describen brevemente sólo algunas de las fuentes de energía alternativas para las cuales, en los últimos años, se han hecho inversiones para promover su desarrollo.

2.1.1 Energía eólica

La energía eólica es la energía obtenida a partir del viento, es decir, se produce electricidad a partir de la energía cinética generada por efecto de las corrientes de aire. Cuando el viento sopla, las aspas giran, y esto acciona un generador eléctrico que convierte la energía mecánica de la rotación de las aspas en energía eléctrica, Figura 2.1.

Según el Consejo Mundial de Energía Eólica (*Global Wind Energy Council, GWEC*), en el año 2016 se generaron 486.8 GW de energía eólica a nivel mundial. Con la instalación de nuevos parques eólicos, en el año 2017 di cha producción a umentó a 59.4 GW y, para el año 2021, se alcanzará un a producción g lobal de 8 17 GW. Los pa íses que m ás h an crecido en c uanto a generación de energía eólica son: Dinamarca, donde el 40% de la energía que genera proviene de parques eólicos; seguido por Uruguay, Portugal e Irlanda con poco más de 20%; España y Chipre

con 20% ; Alemania con 16% ; China, E stados U nidos y C anadá con 4% , 5.5% y 6 %, respectivamente. En México, los parques eólicos más grandes se encuentran en Coahuila, Oaxaca, Tamaulipas y Yucatán y se tiene previsto que para el año 2020 M éxico generará 12,823 M W de energía con esta tecnología ^[2].



Figura 2.1. Parque eólico generador de energía.

2.1.2 Energía geotérmica

La energía ge otérmica es aque lla que produce el cal or interno de la Tierra y que s e h a concentrado en el subsuelo en lugares conocidos como reservorios geotermales. Dichos reservorios geotermales s on c reados de bido a la de scomposición natural de el ementos r adioactivos que s e encuentran en el interior de la tierra; cuando un elemento se descompone radiactivamente, genera una gran cantidad de calor, calentando así el agua contenida en el área circundante.

Cuando un r eservorio geotérmico excede los 100 °C, el va por de a gua que se produce es extraído por medio de tuberías, y por medio de intercambiadores de calor, el calor contenido en el vapor proveniente del reservorio es transferido a otro fluido que circula por un circuito; este fluido se vaporiza y, el nuevo fluido hecho vapor es dirigido hacia una turbina, que transforma el flujo de vapor en energía mecánica a través de un intercambio de cantidad de movimiento entre el flujo de vapor y el rodete; el rodete está formado por álabes que realizan el intercambio de movimiento,

generándose así energía mecánica. Posteriormente, la energía mecánica generada por la turbina es transferida hacia un generador, en donde la emergía mecánica es transformada en energía eléctrica.

Actualmente se producen alrededor de 14.5 G W de energía geotérmica a nivel mundial y se prevé que para el 2021 se alcancen los 18.4 GW. En la actualidad los países con mayor capacidad para pr oducir e nergía geotérmica s on E stados Unidos c on 3.5 G W; Filipinas c on 1.9 G W; Indonesia con 1.4 G W y México c on un poc o más de 1 G W. En México, el mayor complejo geotérmico produce 820 MW, Figura 2.2^[3].



Figura 2.2. Complejo geotérmico Cerro Prieto en Mexicali, Baja California, México.

2.1.3 Energía solar fotovoltaica

La en ergía solar f otovoltaica, es una fuente de e nergía renovable que mediante el ef ecto fotovoltaico produce electricidad a partir de la energía suministrada por el sol, es decir, los fotones emitidos por el sol s on ut ilizados pa ra producir e nergía e léctrica. Para este f in, se ut iliza un dispositivo semiconductor llamado celda fotovoltaica o celda solar.

Entre ot ras cos as, una cel da fotovoltaica está constituida principalmente por dos placas semiconductoras d e s ilicio dopa do, una debe s er un s emiconductor t ipo n y l a ot ra un semiconductor tipo p.

El silicio tiene cua tro el ectrones de valencia formando enlaces covalentes en el cristal. Para obtener un s emiconductor tipo n, el silicio se tiene que dopar con un e lemento de la familia VA que provoque un exceso de electrones en el material que, por lo general, es fósforo (P) el cual tiene cinco electrones de valencia. Así, por cada átomo de fósforo introducido se tendrá un electrón no enlazado (electrón l ibre), F igura 2.3, y a l final del proceso de dopa do se obtendrá un material semiconductor t ipo n (de carga ne gativa) con el ectrones l ibres en su estructura. Los el ectrones libres s e c omportan c omo m iembros pe rmanentes de l a ba nda de c onducción de l c ristal que siempre están dispuestos a ser parte de una corriente eléctrica



Figura 2.3. Semiconductor tipo n.

Por ot ro l ado, p ara obt ener un s emiconductor t ipo p el s ilicio s e t iene que dopa r c on un elemento de la familia IIIA que provoque una carencia de electrones en el material, es decir, que genere huecos en la estructura cristalina, para lo cual se utiliza el boro (B) que tiene tres electrones de valencia. La intrusión de un á tomo de boro en la red cristalina provocará que no s e forme un cuarto enlace con el silicio, por lo tanto, se generará un hueco, Figura 2.4. Al final del proceso de dopado s e obt endrá un semiconductor t ipo p (de carga pos itiva) con exceso de huecos en s u estructura.

Cuando ambas placas se unen, en la zona de contacto entre las placas se genera una barrera de potencial, dicha barrera de potencial es es encial para el funcionamiento de la cel da solar. A los electrones que lograron pasar al lado tipo p, así como también a los huecos que lograron pasar al lado tipo n, se les conoce como portadores de carga minoritarios.



Figura 2.4. Semiconductor tipo *p*.

Normalmente, sin a lguna iluminación, hay t an poc os portadores m inoritarios en s us respectivos lados que su movimiento e s nulo. Esta barrera de potencial selectiva generada en la unión, es el medio de separar las cargas durante la generación de pares electrón-hueco cuando la celda es iluminada por el sol. Esta es la clave para la producción corriente eléctrica fotovoltaica.

Supongamos que la luz que golpea a la celda solar tiene suficiente en ergía para crear pares electrón-hueco, es decir, un electrón libre y un hueco; debido a que la iluminación y la separación de ca rgas provocan un exceso de cargas n egativas no combinadas en el lado tipo n y huecos positivamente cargados en exceso en el lado de tipo p, e xiste un de sequilibrio de cargas en la celda. Si se conectan el lado tipo n al lado tipo p de la celda por medio de un circuito eléctrico externo, los electrones en el lado tipo n fluyen a través del circuito hacia el lado tipo p, ya que esto reduce el desequilibrio de cargas existente en la celda, produciéndose así la corriente eléctrica. La luz crea continuamente más pares electrón-hueco y, por lo tanto, más desequilibrio de cargas, de manera que el desequilibrio de cargas es aliviado por el flujo de corriente ^[4].

Una vez construidas las celdas solares, estas son ensambladas en serie y se obtiene el producto final que se le conoce como panel solar, Figura 2.5. Expertos financieros en energía renovable esperan que las instalaciones crezcan a 80 GW anuales (2020), 143 GW (2030) y 206 GW (2040) ^[5]



Figura 2.5. Imagen de paneles fotovoltaicos.

2.1.4 Biocombustibles

Todo material combustible tal como bioetanol, biodiesel, biogás, etc., que es obtenido a partir de r esiduos o rgánicos s e l e conoce c omo bi ocombustible. T ienen gran pot encial d e de sarrollo debido a que la utilización de éstos disminuye la emisión gases de efecto invernadero, Figura 2.6.

El bioetanol es un alcohol que es obtenido a partir de maíz, sorgo o caña de azúcar. Brasil es el principal productor de bioetanol con 45% de la producción mundial, seguido por Estados Unidos con 44%, China 6%, la Unión Europea con 3% y otros países con 2%.

El biodiesel se obtiene a partir de grasas animales o aceites vegetales. Alemania es el principal productor de biodiesel en el mundo con 63%, Francia produce un 17%, Estados Unidos 10%, Italia 7% y Austria 3%^[6].

El bi ogás se obtiene a partir de bi omasa, la cual es previamente tratada con el objetivo de hacer s olubles l os az úcares cont enidos en é sta y que pu edan estar di sponibles pa ra l os microorganismos. Posteriormente, se aplica un proceso de digestión anaerobia en la cual la materia orgánica e s t ransformada e n m etano y di óxido de c arbono por di chos microorganismos ^[7]. El biogás es ut ilizado principalmente e n dispositivos ta les c omo motores, t urbinas y sistemas de cogeneración (eléctrica/térmica). Junto c on e l bi ogás se obt ienen t ambién c ompuestos contaminantes que pr ovocan da ños a l os dispositivos anteriormente m encionados. E l pr incipal contaminante contenido en el biogás es el H₂S (ácido sulfhídrico), que en presencia de agua genera H₂SO₄ (ácido sulfúrico) el cual es un c ompuesto m uy corrosivo. Actualmente en México, en el Laboratorio d e Investigación e n P rocesos A vanzados e n T ratamiento de A guas (LIPATA) s e realizan investigaciones c on e l obj etivo de l liberar e l bi ogás de l H₂S. Para ta l f in, se ut ilizan microorganismos sulfuro-oxidantes, que en un bioreactor, oxidan el H₂S y lo transforman en azufre elemental. A l f inal de l proceso, s e obt iene un biogás no corrosivo y a zufre e lemental que es utilizado como materia prima en otros procesos ^[8].



Figura 2.6. Esquema que muestra de dónde provienen algunos biocombustibles.

2.1.5 Hidrógeno (H₂)

El hidrógeno (H₂), es el elemento más abundante del universo; tiene una densidad de energía tres veces mayor a la de los combustibles fósiles. No es una fuente primaria de energía, ya que se obtiene a partir de hidrocarburos y también por electrólisis del agua, entre otros procesos ^[9]. Es particularmente atractivo porque su alta densidad energética lo hace viable para ser usado como combustible e n sustitución de los combustibles fósiles de una manera mucho más eficiente en dispositivos tales c omo, m otores de c ombustión i nterna, turbinas de aeronaves, barcos, etc. Cuando e stos di spositivos s on pue stos e n m archa c on hi drógeno, d espués de l pr oceso d e combustión solamente se obtiene como subproducto vapor de agua, en lugar de los gases tóxicos CO_2 , NO_x , SO_2 , etc., obtenidos con la quema de combustibles fósiles. En complejos residenciales o e n l a i ndustria de l t ransporte, s e ut ilizan di spositivos ta les c omo celdas de com bustible, los cuales convierten al hi drógeno directamente e n energía el éctrica, generando t ambién c omo subproducto, solamente vapor de agua.

Esto es lo que hace que el hidrógeno sea un fuerte candidato para sustituir a los combustibles fósiles en lo que respecta a l a pr oducción de en ergía. El hi drógeno s e pu ede p roducir principalmente a partir del agua, a través del proceso de electrólisis, en el cual el agua (H₂O) se disocia en oxígeno (O₂) e hidrógeno (H₂), o bien de los combustibles fósiles a través del proceso de r eformado. O tras p osibles f ormas de p roducir hi drógeno s on mediante fotoelectrólisis, biofotólisis, termólisis de agua, fermentación de biomasa, etc. La energía necesaria para llevar a cabo estos pr ocesos, pu ede obt enerse de di versas f uentes, c omo l os c ombustibles f ósiles, l a energía nuclear y las fuentes de energías renovables, incluidos los biocombustibles. Figura 2.7 ^[9-11]



Figura 2.7. Procesos para obtener hidrógeno.

En l a a ctualidad no e xiste una i nfraestructura s uficientemente s ólida c omo pa ra pr oducir hidrógeno (H₂) en tal cantidad, que este sustituya a los combustibles fósiles definitivamente. Los procesos m ostrados en l a F igura 2.7, s on l os más ut ilizados en l a pr oducción de H₂, pe ro s e requiere de una m ayor inversión pa ra que l os c ostos de pr oducción, a lmacenaje, t ransporte, distribución, a sí c omo l os di spositivos que va yan a requerir hi drógeno p ara s u funcionamiento, sean costeables.

2.2 Celdas de Combustible

Entre el gran número de iniciativas enfocadas a la sustitución de los combustibles fósiles, el hidrógeno y las celdas de combustible se presentan como una de las alternativas más prometedoras y de gran potencial para el desarrollo de tecnología destinada a la generación de energía eléctrica y, con esto, ayudar a satisfacer la creciente demanda energética a ni vel mundial. Las cel das de combustible producen muy po cas o nul as emisiones contaminantes dependiendo del combustible que se use. Además, lo que las hace particularmente atractivas es el hecho de que son dispositivos de generación de energía altamente eficientes.

En términos generales, u na celda de c ombustible e s un di spositivo e lectroquímico qu e convierte di rectamente l a ene rgía quí mica d e un combustible en energía el éctrica y cal or ^[12]. Básicamente, está c onstituida por un á nodo, un e lectrolito y un cátodo. E l gas r eductor se suministra directamente hacia el ánodo, en donde se oxida. Dicha reacción de oxidación genera electrones; dichos electrones fluyen hacia el cátodo por medio de un circuito externo generándose así una corriente el éctrica. Sobre el c átodo se s uministra g as oxidante, en donde el oxígeno se reduce ganando los electrones generados por la reacción de oxidación. El electrolito es un aislante electrónico que permite el paso de iones entre los dos electrodos.

2.2.1 Tipos de Celdas de Combustible

Las celdas de combustible se clasifican principalmente por el electrolito que usan, así como por su temperatura de operación. Por ejemplo, las celdas que utilizan electrolitos que permiten el paso de cationes son las de membrana de intercambio protónico, metanol directo y ácido fosfórico; las celdas que utilizan electrolitos que permiten el paso de aniones son las al calinas, carbonatos fundidos y las de óx idos s ólidos. En la Tabla 2.1 se muestran los di ferentes tipos de celdas de combustible, electrolito que utilizan, temperatura de operación, eficiencia y sus aplicaciones ^[13,14].

Tipo de celda de combustible	Electrolito	Portador de carga	Temperatura de operación (°C)	Eficiencia eléctrica	Aplicación
Membrana de intercambio protónico (<i>PEMFC</i>)	Polímero sólido (Nafión)	H^{+}	30-100	35-45%	Vehículos y aplicaciones móviles
Metanol Directo (DMFC)	Polímero Sólido (Nafión)	H^{+}	50-120	35-45%	Vehículos y aplicaciones móviles
Alcalinas (AFC)	Disolución acuosa de hidróxido de potasio	OH-	50-200	35-55%	Vehículos espaciales, industria automotora
Ácido fosfórico (PAFC)	Ácido fosfórico	H^{+}	150-200	40%	Transportación eléctrica
Carbonatos fundidos (MCFC)	Litio y carbonatos de potasio	CO3 ²⁻	600-700	> 50%	Fuentes de poder estacionarias
Óxidos sólidos (SOFC)	Óxido sólido YSZ, GDC	O ²⁻	700-1000	> 50%	Fuentes de poder estacionarias

Tabla 2.1. Características de los diferentes tipos de celdas de combustible.

Asimismo, la Figura 2.8 incluye información referente a la potencia que genera cada tipo de celda, sus ventajas y posibles aplicaciones ^[15].

El proceso de generación de energía que s e lleva a cabo en las celdas de combustible es tá exento de cualquier proceso t érmico o m ecánico i ntermedio, por e sta r azón e stos di spositivos pueden alcanzar e ficiencias mayores que las máquinas térmicas, las cuales están limitadas por la eficiencia del ciclo de Carnot ^[15-20], Figura 2.9.

Principales aplicaciones	E po	quipos ortátiles	Auto: CHP	móvile: domé:	s, barcos y stico	Distr gene	ribución, rración, (CHP
Potencia (W)	100	101	10²	10 ³	104	10 ⁵	10 ⁶	10 ⁷
Principales ventajas	Mayo que la Recarg	r densidad s baterías. ga más ráp	de energi ida	a Cero Mayo	emisiones. or eficiencia	Mayo Meno Silenc	or eficiencia r contamin ioso	ı. ación.
Rango de aplicación de los diferentes tipos de celdas de combustible	ÎÎ ÎÎ	DMFC		AFC			MCFC	

Figura 2.8. Aplicaciones de las celdas de combustible, *CHP* indica cogeneración de calor y energía (combinated heat and power)^[15].



Figura 2.9. Procesos de generación de energía entre dispositivos regidos por el ciclo de Carnot y una celda de combustible.

Si bi en la eficiencia en ergética variará según el dispositivo utilizado, en algunos casos, con celdas d e com bustible de óx idos s ólidos la eficiencia puede l legar hasta un 80% m ediante cogeneración, es decir, si se aprovecha también el calor residual, Figura 2.10.



Figura 2.10. Eficiencias y potencias de algunas fuentes de energía.

2.2.2 Termodinámica de Celdas de Combustible

La eficiencia de un sistema está de finida com o l a r elación entre el trabajo generado con respecto al calor desprendido, Ecuación 2.1.

$$\eta = \frac{\text{Trabajo}}{\text{Calor}} = \frac{W}{Q} . \tag{2.1}$$

En un sistema de generación de energía que se basa en la combustión, la energía química del combustible es convertida en energía calorífica ésta, a su vez, es convertida en energía mecánica y, posteriormente, se genera en ergía el éctrica, Figura 2. 9. La eficiencia de estos s istemas s e determina a t ravés de l ciclo de C arnot, e n donde T_a es l a t emperatura am biente y T_c es l a temperatura de combustión, Ecuación 2.2.

$$\eta = \left(1 - \frac{T_a}{T_c}\right) \ge 100.$$
(2.2)

En una celda de combustible, en donde la energía química del combustible es transformada directamente en energía el éctrica, Figura 2.9, el trabajo máximo generado por la reacción de oxidación del combustible viene dado por el cambio en la energía libre de Gibbs, Ecuación 2.3

$$W_{\rm m\acute{a}ximo} = \Delta G = \Delta H - T\Delta S \,. \tag{2.3}$$

De la misma reacción, el calor desprendido se obtiene del cambio en la entalpía estándar, ΔH .

De l o anterior s e de duce que l a eficiencia t ermodinámica d e l a cel da de com bustible se obtendrá de la relación entre la energía libre de Gibbs y la entalpía de reacción, Ecuación 2.4.

$$\eta = \frac{\Delta G}{\Delta H} \ x \ 100 \ . \tag{2.4}$$

El trabajo máximo realizado por una celda de combustible será en forma de energía eléctrica. Por lo tanto, la energía eléctrica suministrada por la celda estará dada por la Ecuación 2.5.

$$E_{\rm eléctrica} = -W_{\rm máximo}.$$
 (2.5)

La energía eléctrica suministrada por una celda depende de la carga que pasa a través de ella, así como también del potencial estándar de la misma, Ecuación 2.6.

$$E_{\rm eléctrica} = Q * E^{\circ}_{\rm celda} . \tag{2.6}$$

Por lo tanto, tenemos la relación entre la energía libre de Gibbs y el potencial estándar de reacción, Ecuación 2.7.

$$\Delta G = -Q * E^{\circ}_{\text{celda.}} \tag{2.7}$$

La carga Q es el producto de los electrones intercambiados en la reacción de oxidación y la constante de Faraday.

Por lo tanto, el voltaje máximo, en función del trabajo eléctrico, generado por la reacción de oxidación que puede alcanzar una celda de combustible viene dado por la Ecuación 2.8 ^[21-23].

$$E^{\circ}_{\text{celda}} = -\frac{\Delta G}{nF}$$
 (2.8)

Sin embargo, hay a lgunos factores que reducen la eficiencia el éctrica de la celda, en tanto menor sea el voltaje de la celda menor será la eficiencia eléctrica de la celda, es decir, la mayoría de la energía química es liberada en la formación de agua y transferida en calor.

Los principales factores que contribuyen a la reducción en el voltaje de celda son:

• Pérdidas por activación. Las pérdidas por a ctivación s on un r esultado de la energía requerida pa ra i niciar l a r eacción. Entre m ás electrocatalítico sea el electrodo, menor s erá l a energía de activación requerida para que se lleve a cabo la reacción. Otro factor limitante para la eficiencia de la celda es la velocidad a la que las reacciones se llevan a cabo. La reacción catódica (reducción de oxígeno) es alrededor de 100 veces más lenta que la reacción anódica (oxidación de hidrógeno), por lo tanto, es la reacción catódica la que limita la densidad de potencia final de la celda.

• No adsorción de gas y corrientes internas. La no adsorción de gas y las corrientes internas traen como resultado que el gas se dirija directamente ha cia el electrolito sin ceder los electrones ha cia el circuito externo requeridos para la reacción de reducción, reduciéndose así la eficiencia de la celda.

• Pérdidas óhmicas. Las pé rdidas ó hmicas son un resultado de l as r esistencias combinadas de los componentes de la celda. Esto incluye la resistencia al flujo de i ones de la interfase entre el electrolito y los electrodos así como también la contribución de la resistencia de cada electrodo y el electrolito en lo individual.

• **Pérdidas por concentración** (también referida como transporte de masa). Esto resulta de la disminución de la concentración de hidrógeno y ox ígeno en los electrodos; por ej emplo, después de la reacción, gas entrante debería estar inmediatamente disponible en el sitio catalítico de reacción. Con la generación de agua en la interfase ánodo-electrolito, los sitios de reacción se verían disminuidos, restringiendo así el flujo de hidrógeno ^[24].

2.3 Celdas de combustible de óxidos sólidos

Entre l os di ferentes t ipos de cel das, l as c eldas de c ombustible de óxi dos s ólidos (CCOS, conocidas como *SOFC*, por sus siglas en inglés) son las más eficientes para la conversión de la energía química del combustible en energía eléctrica, Tabla 2.1.

Una CCOS es tá formada por tres el ementos básicos, un ánodo, un electrolito y un cátodo, Figura 2.11. En el ánodo, se suministra el gas reductor (H₂, CH₄, etc.) donde se llevará a cabo la reacción de ox idación del hidrógeno; el hidrógeno molecular se transforma en hidrógeno iónico $2H^+$. Ecuación 2.9. C on l a reacción de ox idación de l hi drógeno s e l iberan e lectrones qu e s on transportados por un c onductor eléctrico h acia el cátodo (generándose así la corriente eléctrica) donde e stos e lectrones liberados s on ut ilizados pa ra l a reacción de reducción de l ox ígeno. Asimismo en el lado del cátodo se suministra gas oxidante (aire) y es el sitio en donde se llevará a cabo la reacción de reducción, es de cir, se realizará l a transformación del ox ígeno molecular a oxígeno i ónico O²⁻, Ecuación 2.10. El electrolito sólido, es un material c erámico de nso responsable de conducir l os i ones de oxígeno pr ovenientes de l cátodo ha cia el á nodo. Mientras que, c omo r esultado de l pr oceso completo, se pr oducirá va por de a gua y ene rgía el éctrica, Ecuación 2.11.

|--|

Reacción de reducción catódica: $\frac{1}{2} O_2 + 2e^- \rightarrow O^2^-$ (2.10)

Reacción en la interfase ánodo-electrolito: $2H^+ + O^{2-} \rightarrow H_2O$ (vapor) (2.11)



Figura 2.11. Esquema de una celda de combustible de óxidos sólidos.

La celda de combustible de óxido sólido trabaja a altas temperaturas (800 - 1000 °C) debido a las propiedades del electrolito empleado. Los materiales tradicionalmente utilizados son ^[25-28]:

Electrolito: ZrO_2 , óxido de zirconio, dopado con iones a liovalentes tales como Y³⁺, S c³⁺ o Ca²⁺. Los dopantes e stabilizan de fase cúbica y generan una gran cantidad de va cancias i ónicas provocando qu e e l e lectrolito s ea un buen conductor i ónico a altas t emperaturas. A simismo e l CeO₂, óxido de cer io, dopado c on i ones a liovalentes tales c omo G d³⁺, S m³⁺, Y ³⁺, La³⁺ o Nd³⁺; dichos dopantes provocan la formación de compuestos c on una fase cúbica tipo fluorita con una conductividad iónica superior a la del zirconio a temperaturas más bajas (400-600 °C).

Ánodo: compuesto cerámico-metálico (*cermet*) de ní quel c on Y SZ (Itrio e stabilizado c on Zirconio) (Ni-YSZ) o con GDC (Cerio dopado con Gadolinio) (Ni-GDC).

Cátodo: manganita d e l antano LaMnO_{3- δ} y, posteriormente, dopada c on estroncio La_{1-x}Sr_xMnO_{3- δ} (LSM) ^[29]; cobaltita de l antano LaCoO_{3- δ}, posteriormente dopada c on estroncio La_{1-x}Sr_xCoO_{3- δ} (LSC) ^[30]; ferrita d e l antano LaFeO_{3- δ}, pos teriormente dopada c on e stroncio La_{1-x}Sr_xFeO₃ (LSF), cobaltita de l antano dopa da c on e stroncio y hierro La_{1-x}Sr_xCo_{1-y}Fe_yO_{3- δ} (LSCF).

Interconector: cromita de lantano dopada con estroncio La_{1-x}Sr_xCrO_{3-δ}.

LSM tiene bue na com patibilidad con el el ectrolito de zirconio (YSZ) y es mu y catalítico a altas temperaturas, pero cuando es sometido a temperaturas intermedias su rendimiento disminuye considerablemente, así como también se contamina con el cromo del interconector.

LSC fue el primer óx ido tipo pe rovskita que fue probado como cátodo en una *SOFC*. Se encontró que se degrada rápidamente debido a que reacciona con el electrolito de zirconio YSZ a altas temperaturas. Debido a esto, la mayoría de la investigación que se realizó con respecto al desarrollo de cátodos se enfocó en los cátodos LSM.

La reciente tendencia de disminuir la temperatura de operación de las celdas ha provocado que se retome el estudio de los cátodos LSC, así como el desarrollo de cátodos tales como LSF y LSCF que tienen buena eficiencia a temperaturas intermedias debido a su conductividad mixta, además de que no presentan reactividad con electrolitos base cerio, que es el electrolito base para las celdas de combustible de óxidos sólidos de temperatura intermedia.

Un electrolito sólido de be de presentar una alta conductividad iónica. Recientemente se han utilizado materiales a base de cerio, dop ados con t ierras r aras, con es tructuras cr istalinas t ipo fluorita con una buena conductividad iónica cuya función primordial es la de permitir el transporte de los iones oxígeno desde la interfase del electrolito con el cátodo hasta la interfase con el ánodo. Esta alta conductividad iónica es necesaria para evitar las caídas óhmicas y, al mismo tiempo, debe de presentar una conductividad eléctrica nula ya que el paso de corriente eléctrica a través de él produciría una caída de voltaje. También debe ser altamente denso para evitar el contacto de los gases que se suministran a través de los electrodos.

Un cátodo debe poseer características peculiares que le permitan ser al tamente catalítico con respecto a la reducción de las moléculas de O_2 a iones O^{2-} , así como también que le permitan una rápida di fusión de los iones hasta la interfase cátodo-electrolito. Por otro lado, el ánodo también debe pos eer ca racterísticas morfológicas que le permitan un rápido transporte de los el ectrones generados y una rápida difusión de los i ones H⁺ hasta la interfase ánodo-electrolito, así como también un a rápida desorción del vapor de a gua generado para mantener una al ta d ensidad de corriente.

Los materiales que serán aplicados a una CCOS no solamente deben de cumplir los requisitos anteriormente mencionados, sino que también deben tener compatibilidad con los demás elementos constituyentes de la celda, es decir, deben de tener coeficientes de expansión similares para evitar tensiones que a la larga puedan provocar fisuras en la celda, así como también las fases de cada componente de ben ser térmicamente estables, ya que se de be evitar que a al tas temperaturas de operación de la celda se lleve a cabo la difusión de elementos a través de la interfase que pudiesen generar fases secundarias que interfieran en el rendimiento de la celda.

Un punt o f undamental pa ra a lcanzar di chos obj etivos, e s e l s intetizar electrodos c on una estructura cristalina que s ea a ltamente estable y catalítica. La estructura cristalina que pr esenta estas pr opiedades s e l e conoce c omo P erovskita, cuya fór mula es **ABO**₃, Figura 2. 12. Dicha estructura es estable aun cuando esté formada por elementos con estados de valencia distintos o cuando presente un alto grado de deficiencia de oxígeno. La alta actividad catalítica de los óxidos tipo perovskita en parte se de be a la alta actividad superficial para la reacción de reducción de l oxígeno, que es producto de la gran cantidad de vacancias de oxígeno presentes ^[28].



Figura 2.12. Estructura ABO₃ de los óxidos tipo perovskita.

Debido a la gran estabilidad de la estructura perovskita, se puede obtener una gran cantidad de óxidos, AA'BB'O₆, con muy variadas propiedades. En la Figura 2.13 se muestran los elementos de la tabla periódica que pueden ser utilizados en los sitios A y B de la perovskita.



Figura 2.13. Elementos que pueden ocupar los sitios A y B de una perovskita.

Otro punto importante para incrementar la eficiencia de una celda es sintetizar electrodos que tengan una morfología porosa y d e t amaño de g rano na nométrico. E sto c on e l obj etivo de incrementar los punt os activos de reacción, e s decir, l os sitios e n dond e s e l levarán a cabo las semireacciones de óx ido-reducción, y que no solamente s ea donde c onvergen el e lectrodo, e l electrolito y e l gas. A e stos sitios s e l es con oce com o frontera trifásica (*TPB, three phase boundary*), F igura 2. 14. En tanto mayor s ea la relación área-volumen, a sí c omo la cantidad de fronteras trifásicas del material, mayor s erá la ocurrencia de las semireacciones y mayor s erá la energía eléctrica generada por la celda.

El proceso de reducción el oxígeno en el cátodo puede ser descrito en varias etapas, difusión del gas, adsorción, di sociación, di fusión dentro del cátodo o superficial y la incorporación de los iones en el electrolito ^[28]. En la figura 2.14 se describen algunos de los posibles mecanismos de reacción.

En la Figura 2.14.a se ejemplifica el caso en el que el oxígeno molecular llega a la superficie del cátodo, se adsorbe y migra a lo largo de dicha superficie hasta llegar al punto trifásico (*TPB*) en donde s e i oniza y, posteriormente, se transporta a través d el e lectrolito. En la Figura 2.14.b se muestra el mecanismo en el cual el oxígeno molecular llega a la superficie del electrodo, se disocia y en ese mismo punto se i oniza y, posteriormente, se transporta a través del interior del cátodo hasta llegar a la intefase con el el ectrolito en donde se i nterna en éste y se transporta ha cia la
interfase con el ánodo. E n l a F igura 2.14 .c s e m uestra cu ando el o xígeno molecular l lega directamente a l a superficie de l electrolito, se a dsorbe y, pos teriormente, se t ransporta ha cia l a frontera trifásica en donde se ioniza y se transporta a través del electrolito ^[31].



Figura 2.14. Posibles mecanismos de reacción de reducción del oxígeno.

Para que se lleve a cabo el proceso de reducción del oxígeno, se requiere que el oxígeno, los electrones, así como también que los iones generados sean transportados desde el sitio de reacción hasta el interior del electrolito. Cuando el cátodo es solamente conductor electrónico, por ejemplo LSM, e stos r equerimientos s on cumplidos en la vecindad de la frontera trifásica (*TPB*) entre el electrodo, el e lectrolito y el gas ox idante, es d ecir, solamente los puntos *TPB* son l os s itios electroquímicamente activos para la reacción de reducción. Si el cátodo es conductor mixto, iónico y electrónico, por ejemplo LSC, LSF o LSCF, los i ones pue den s er transportados a través de l interior del cátodo y la zona de reacción podría ser extendida hasta la superficie del electrodo y no solamente en la interfase electrodo-electrolito, de manera que son más electrocatalíticos.

La sustitución en la posición A de los iones La^{3+} por los iones aliovalentes Sr^{2+} en los óxidos tipo perovskita ABO₃ provoca un exceso de cargas negativas en el cristal. Para que se obtenga la electroneutralidad de carga en el cristal, ocurrirán dos procesos, uno de los cuales es la formación de vacancias aniónicas que provocará huecos positivamente cargados y el segundo proceso será la oxidación de los metales de transición situados en la posición B del cristal. Este par de procesos provocan l a c onductividad m ixta e n e l m aterial. A un c uando a mbos pr ocesos oc urren simultáneamente, el proceso de oxidación de los metales de transición en los sitios B del cristal dependerá de la estabilidad de la valencia de los iones.

Por ejemplo, para el caso del óxido $La_{1-x}Sr_xMnO_{3-\delta}$ (LSM), el ion de manganeso tetravalente es más estable en la red perovskita, de manera que el dopaje con Sr^{2+} provoca la oxidación de los iones M n³⁺ a M n⁴⁺ y m uy po cas va cancias d e ox ígeno. C omo r esultado e l óx ido e s un g ran conductor eléctrico pero muy débil conductor iónico.

Los óxidos $La_{1-x}Sr_xCoO_{3-\delta}$ (LSC) se caracterizan por incrementar la formación de vacancias de oxígeno en la red, lo cual provoca una modificación del oxígeno estequiométrico al aumentar la temperatura. El cambio en la con centración de va cancias es acom pañada por el cambio en la valencia promedio de los cobaltos, de Co³⁺ a Co⁴⁺, ya que adquiere una configuración 3*d*⁵, que lo hace más estable. La alta concentración de va cancias de oxígeno, aunada a su relativamente alta movilidad, provoca que este tipo de óxidos presenten alta conductividad iónica. La conductividad electrónica es t ambién alta y pr esenta carácter m etálico a al tas t emperaturas. En not ación d e Kröger-Vink ambos procesos se muestran en la Ecuación 2.12.

$$[Sr'_{La}] = [Co'_{Co}] + 2[Vö]$$
(2.12)

En los óxidos $La_{1-x}Sr_xCo_{1-y}Fe_yO_{3-\delta}$ (LSCF), el ion Fe^{3+} sustituirá al ion Co^{3+} , lo cual disminuirá el coe ficiente de ex pansión térmica de l óxido. E sto e s de bido a que el F e^{3+} tiene configuración electrónica $3d^5$ lo cual lo hace más estable que el Co^{3+} [32].

Por lo tanto, el dopaje con Sr^{2+} y F e³⁺ provoca que el óxido obtenido sea conductor mixto, altamente catalítico a temperatura intermedia y más compatible con electrolitos a base de cerio, evitándose a sí problemas de degradación a al tas temperaturas, así com o también problemas de reactividad entre el cátodo y electrolitos base zirconio YSZ ^[33]. Tales propiedades han provocado que en los últimos años dichos óxidos La_{1-x}Sr_xCo_{1-y}Fe_yO_{3- δ} (LSCF) sean ampliamente usados en las celdas de combustible de óxidos sólidos de temperatura intermedia ^[34,35].

2.4 Métodos de síntesis

Existen di versos m étodos pa ra s intetizar pe lículas de lgadas c onocidos como procesos d e depósito químico, algunos se realizan en fase gas y otros parten de una disolución, Figura 2.15^[36]. A continuación, se describen brevemente algunos métodos que parten de una disolución apropiada.



Figura 2.15. Diversos procesos para el depósito de películas delgadas.

2.4.1 Sol-gel

El método sol-gel, es un procedimiento químico que consiste en transformar una disolución que contiene un ion metálico disuelto (sol) en una gelatina (gel) mediante reacciones químicas en condiciones normales de temperatura y presión, Figura 2.16.



Figura 2.16. Esquema del proceso sol-gel.

En un proceso típico sol-gel, el precursor (sal que contiene el ión metálico) es disuelto en el respectivo di solvente pa ra formar una suspensión coloidal o "sol". Posteriormente di cho sol e s sometido a una serie de reacciones de hidrólisis y polimerización con el objetivo de obtener un gel.

En el proceso de depósito de una película delgada por el método sol-gel, la disolución química inicial de be s er l o m ás e stable pos ible c on el tiempo, a sí c omo t ambién c on l as c ondiciones ambientales existente para que el proceso sea reproducible. Entre las características que debe tener la disolución, es qu e l os pr ecursores de ben es tar t otalmente disueltos en e l di solvente en f ase líquida, para formar así disoluciones homogéneas. También, es importante que la capa intermedia seca contenga sólo las especies necesarias para la formación de la película final, es decir, todos los demás com ponentes de la disolución deben s er eliminados ya s ea du rante la evaporación o por descomposición. Por lo tanto, para obtener una disolución de estas características, debe de haber

una buena combinación entre disolvente, precursores, agentes reactivos, agentes estructurantes y agentes adicionales.

El disolvente debe ser capaz de dispersar a los precursores, así como también debe mojar la superficie del sustrato sobre el cual va a ser depositada la película. Debe ser más volátil que los precursores disueltos o dispersos que necesitan ser retenidos en la película seca. Por lo general se utilizan disolventes c on una baja tensión superficial. La mayor parte del tiempo, los medios de dispersión pr eferidos s on a lcoholes por que s on buenos di solventes y t ienen ba ja tensión superficial; el etanol y el propanol son los más populares. Si los precursores necesitan estabilizarse mediante enlaces de coordinación, se puede usar ácido acético. El agua, en la mayoría de los casos, está presente como un agente de hidrólisis.

Los precursores, son habitualmente compuestos organometálicos moleculares consistentes en un catión metálico y ligandos orgánicos tales como alcóxidos (M (OR)n con M = Si, Ti, Zr, Al, etc.) o acetatos (M (Ac)n con M = Zn, Mg, etc.). E ntre l os precursores, t ambién s e i ncluyen agentes estructurantes t ales como nanopartículas o sales. E n el ca so de l as s ales, deben de combinarse con un contra ión que se elimine fácilmente, como cloruro, nitrato o sulfato.

Los a gentes a ctivos s on pr incipalmente a gua para i niciar l a hi drólisis, y ácido o ba se para aj ustar el pH que es c rítico e n s oluciones s ol-gel. T ambién pue den i ncluir i nhibidores d e condensación para reducir la velocidad de crecimiento, modificadores de superficie que estabilizan entidades i ntermedias y a gentes i ónicos p ara aumentar l a fuerza i ónica y aj ustar i nteracciones electrostáticas. Su papel e s crítico por que c ontrolan la c inética relativa de hi drólisis, nucleación, crecimiento y percolación, entre otros, antes de la deposición. La mayoría de los agentes no deben estar presentes en las películas depositadas y, por lo tanto, deben eliminarse naturalmente durante el procesamiento. Idealmente, todos estos agentes deben ser más volátiles que los precursores y los agentes es tructurantes. El pH de l a disolución preferiblemente s e p uede aj ustar con ácido clorhídrico, ácido acético y amoníaco. Si el cloruro no e s adecuado, entonces puede usarse ácido nítrico, pero el nitrato permanecerá en la película hasta la descomposición térmica.

Los agentes estructurantes pueden ser añadidos a la disolución para ayudar a la organización de l a r ed en una es tructura es pecífica. Pueden usarse m uchos t ipos di ferentes de a gentes estructurantes a partir de sólidos moleculares a sólidos duros (por ejemplo, cadenas poliméricas,

organogeles, micelas, s eparadores de fases y na nopartículas), y pueden desempeñar e l p apel de plantillas o modificadores de interfaz. No necesitan ser volátiles porque tienen que ser retenidos en la pe lícula de positada. O tra cue stión importante es 1 a apl icación de l as condi ciones de procesamiento ade cuadas pa ra pe rmitir el co -ensamblaje de l a red con ellas, lo cual o curre generalmente durante la etapa de evaporación.

Los agentes adi cionales s e ut ilizan para aj ustar l as c aracterísticas f ísico-químicas de la disolución. Por ejemplo, se pueden añadir tensioactivos o copolímeros anfifilicos para facilitar el humedecimiento hom ogéneo de s ustratos d e ba ja e nergía, m ientras q ue l a vi scosidad de l a disolución puede aumentarse con la adición del polietilenglicol u otros polímeros con diferentes grados de polimerización.

Una vez obtenida la disolución con las propiedades físicas y químicas requeridas, se procede a depositar l a pe lícula de lgada. Varias t écnicas s e ha n desarrollado con e l obj etivo de s intetizar películas de lgadas partiendo de soluciones sol-gel dentro de las cuales se encuentran las técnicas de recubrimiento por inmersión (*dip coating*) y Recubrimiento por centrifugación (*spin coating*). A continuación se presenta una breve descripción de ellas.

2.4.2 Recubrimiento por inmersión (*dip coating*)

En el método d e r ecubrimiento por i nmersión, e l s ustrato es i nmerso e n l a di solución precursora a un a ve locidad constante, después de ci erto tiempo el s ustrato se ex trae de l a disolución de positándose a sí l a pe lícula de lgada. E l e spesor de l a pe lícula de penderá de l a velocidad de extracción del sustrato; si el sustrato es extraído lentamente, la película será gruesa, de manera contraria, si la velocidad de extracción del sustrato es rápida, el espesor de la película será menor. Posteriormente, se evapora el disolvente, Figura 2.17.



Figura 2.17. Esquema del proceso (*dip coating*)

2.4.3 Recubrimiento por centrifugado (spin coating)

En el recubrimiento por centrifugado de soluciones sol-gel, se coloca un sustrato plano sobre una ba se r otatoria hor izontal us ando va cío. El s ustrato, s e coloca de t al manera que el eje de rotación de la base coincida con del centro gravitatorio del sustrato. Posteriormente, la disolución es colocada en el centro del sustrato e inmediatamente después comienza la rotación. En algunos casos, la rotación se inicia antes de colocar la disolución sobre el sustrato. Es de suma importancia que se distribuya suficiente cantidad de disolución de tal manera que todo el sustrato esté mojado durante el proceso. Las velocidades de rotación se ajustan usualmente entre 1000 y 10000 rev/seg, dependiendo de la viscosidad de la disolución y del espesor final deseado. La rotación se mantiene hasta que se obtiene un grosor homogéneo de película en la parte superior del sustrato. El tiempo típico depende principalmente de la evaporación del disolvente y de la velocidad de condensación de la especie no volátil, y se encuentra usualmente entre 20 segundos y unos pocos minutos, Figura 2.18^[37].



Figura 2.18. Esquema del proceso de recubrimiento por centrifugado (spin coating).

2.4.4 Rocío pirolítico ultrasónico (RPU)

El mé todo de r ocío pi rolítico parte d e un a di solución que contiene s ales di sueltas. D icha disolución e s t ransformada e n a erosol por m edio de un m aterial pi ezoeléctrico que genera vibraciones ultrasónicas ^[36, 38, 39] y, posteriormente, el aerosol es transportado mediante un gas de arrastre (aire) ha cia l a superficie de l s ustrato caliente en donde s e l leva a cabo la r eacción pirolítica. C uando l a gota s e aproxima a l s ustrato s e pu eden pr esentar v arios pr ocesos qu e determinarán las propiedades de la película, Figura 2.19.

- **Proceso A.** La gota de disolvente que contiene el precipitado llega al sustrato en donde se evapora y, posteriormente, ocurre la reacción pirolítica.
- **Proceso B.** La gota de disolvente se evapora completamente y el precipitado seco llega al sustrato llevándose a cabo la reacción.
- **Proceso C.** La gota de disolvente se evapora, el precipitado sólido se funde y vaporiza sin que ocurra alguna reacción y llega al sustrato donde ocurre la reacción.
- Proceso D. El precursor s e v aporiza antes de que llegue al sustrato y, después d e la reacción química que s e lleva a cabo en la fase v apor, se forman partículas s ólidas que s e depositan sobre el sustrato ^[36].

Los procesos A y B corresponden al método de rocío pirolítico ya que aún no se tiene vapor. Los procesos C y D corresponden al método *CVD* ya que se tiene vapor antes de que el material llegue al sustrato.



Figura 2.19. Descripción esquemática del proceso de depósito, con la temperatura.

El método de rocío pirolítico ultrasónico tiene varias ventajas:

- Es una técnica en la que se tiene un buen control de la composición química de las películas delgadas, ya que simplemente las sales se agregan a la disolución precursora.
- No se requieren sustratos caros, de al ta calidad, ni se requiere de cámaras de va cío para el depósito de las películas, lo cual es una gran ventaja si se qui ere utilizar la técnica a es cala industrial.
- 3) La ve locidad de de pósito y el espesor de l a p elícula pueden ser fácilmente cont rolados, librándose a sí el i nconveniente de a lgunos m étodos quí micos de s íntesis que pr oducen películas de un solo espesor.
- Cambiando la composición química de la disolución durante el proceso de depósito, se pueden producir películas con un gradiente de composición a lo largo del espesor.

Referencias

- [1] K. Myer, Alternative Energy Production, Wiley 2007.
- [2] <u>http://www.gwec.net/global-figures/graphs/</u>.
- [3] http://elperiodicodelaenergia.com/las-10-mayores-plantas-geotermicas-del-mundo/.
- [4] Solar Energy Research Institute, Basic Photovoltaic Principles and Methods. 1982.
- [5] https://onlinelibrary.wiley.com/doi/epdf/10.1002/pip.2885
- [6] https://es.wikipedia.org/wiki/Biocarburante.
- [7] R. Capilla Vilchis, *Biocombustibles gaseosos, energía a partir de biomasa*, Agencia Informativa Conacyt, 25 de Julio 2017.
- [8] P. Lopez, Tratan y purifican biogas como energía removable, Gaceta Digital UNAM. 15 de junio 2017
- [9] R. H. Jones, G. J. Thomas, Materials for the Hydrogen Economy, CRC Press, 2009.
- [10] http://www.climatetechwiki.org/technology/hydrogen.
- [11] J. I. Linares, B. Y. Moratilla, *El hidrógeno y la energía*, Universidad Pontificia Comillas. ISBN: 978-84-932772-9-1, Depósito legal: M-8685-2007.
- [12] P. J. Gellings, H. J. Bouwmeester, Handbook of Solid State Electrochemistry, CRC Press 1997.
- [13] F. J. Barclay, Fuel Cells, Engines and Hydrogen an Exergy Approach, Wiley 2007.
- [14] Fuel Cell Handbook (7th Edition), EG & G Technical Services, Inc. 2004.
- [15] J. Larminie, A. Dicks, Fuel Cell Systems Explained, John Wiley & Sons Ltd (2003)
- [16] S. C. Singhal, K. Kendall, *High-Temperature Solid Oxide Fuel Cells: Fundamentals, Design and Applications*, Elsevier Science (2003).
- [17] L.J. Blomen, M.N. Mugerwa, Fuel Cell Systems, Springer Science & Business Media, 1993.
- [18] B. Suddhasatwa, Recent Trends in Fuel Cell Science and Technology, Springer 2007.

- [19] N.Q. Minh, Science and Technology of Ceramic Fuel Cells, Elsevier 1995.
- [20] M. M. Mench, Fuel Cells Engines, Wiley 2008.
- [21] D. Pérez, Materiales nanoestructurados a base de ceria para pilas de combustible: propiedades de transporte iónico y electrónico, tesis doctoral 2006.
- [22] V. B. Vert, *Electrodos avanzados para pilas de combustible de óxidos sólidos*, tesis doctoral 2011.
- [23] S. Thomas, Fuel Cells Green Power, Los Alamos Laboratories.
- [24] B. Cook, An introduction to fuel cells and hydrogen technology, 2001.
- [25] J. C. Ruiz-Morales, J. Peña-Martínez, D. Marrero-López, D. Pérez-Coll, P. Núñez Coello,
 B. Ballesteros Pérez, J. Canales-Vázquez, P. Gómez-Romero, *Pilas de Combustible de Óxidos sólidos*, An. R. Soc. Esp. Quím. 102 (2006) 4.
- [26] Aleksandra Mielewczyk-Gryn, Advanced materials in Solid Oxide Fuel Cell technology.
- [27] N. Sammes, Fuel Cell Technology, Reaching Towards Commercialization, Springer.
- [28] T. Ishihara, Perovskite Oxide for Solid Oxide Fuel Cells, Springer 2009.
- [29] H. Yokokawa, T. Horita, High Temperature Solid Oxide Fuel Cells Fundamentals, Design and Application, S.C. Singhal and K. Kendall Eds., Elsevier (2003).
- [30] C.S. Tedmon, Jr., H.S. Spacil, S.P. Mitoff, J. Electrochem. Soc. 116 (1969) 1170.
- [31] J. D. Fehribach, R. O'Hayre, Triple Phase Boundaries in Solid-Oxide Cathodes.
- [32] J. W. Fergus, R. Hui, Green Chemistry and Chemical Engineering SOFC, Materials, properties and Performance.
- [33] J. M. Ralph, C. Rossignol, and R. Kumar, *Cathode Materials for Reduced-Temperature SOFCs*, Journal of The Electrochemical Society, 150 (11) (2003) A1518-A1522.

- [34] Y. Teraoka, H.M. Zhang, K. Okamoto, H. Yamazoe, *Mixed ionic-electronic conductivity of La_{1-x}Sr_xCo_{1-y}Fe_yO_{3-δ} perovskite-type oxides*, Mater. Res. Bull. 23 (1988) 51
- [35] T. Horita, K. Yamaji, N. Sakai, H. Yokokawa, A. Weber, E. Ivers-Tiffee, Stability at La_{0.6}Sr_{0.4}CoO_{3-d} cathode/La_{0.8}Sr_{0.2}Ga_{0.8}Mg_{0.2}O_{2.8} electrolyte interface under current flow for solid oxide fuel, Solid State Ionics 138 (2000) 143.
- [36] D. Perednis & L. J. Gauckler, *Thin Film Deposition Using Spray Pyrolysis*, Journal of Electroceramics, 14 (2005) 103–111.
- [37] M. Langlet, J. C. Joubert, Chemistry of Advanced Materials, edited by C.N.R., Oxford, England, 1993.
- [38] G. Blandenet, M. Court and Y. Lagarde, *Thin layers deposited by the pyrosol process*, Thin Solid films 77 (1981) 81-90.
- [39] H. A. Hamedani. Investigation of deposition parameters in ultrasonic spray pyrolysis for fabrication of solid oxide fuel cell cathode. Georgia Institute of Technology 2008

CAPÍTULO 3. DESARROLLO EXPERIMENTAL

Durante el de sarrollo de la et apa ex perimental de e ste proyecto s e s intetizaron di versos compuestos por el método de rocío pirolítico ultrasónico para obtener electrodos compatibles con un electrolito sólido a base de ceria:

- 1) Una solución sólida LSFC con fórmula $La_{1-x}Sr_xFe_{0.8}Co_{0.2}O_{3-\delta}$ con $0 \le x \le 0.4$.
- 2) Una solución sólida de composición NiO-Ce_{0.9}Gd_{0.1}O_{3-δ}.

Para l a s íntesis d e la familia de c átodos s e partió de una disolución pr ecursora he cha de nitratos, La(NO₃)₃·6H₂O (Fluka, \geq 99.9%), Sr(NO₃)₂ (Sigma-Aldrich, \geq 99.9%), Co(NO₃)₂·6H₂O (Alfa A esar, 99.9%) y F e(NO₃)₃· 9H₂O (Sigma-Aldrich, \geq 98%), los cuales fueron disueltos e n una disolución formada por el 75% de agua desionizada y 25% de etanol (C₂H₅OH).

Para la síntesis del electrodo anódico, la disolución precursora también fue he cha a ba se de nitratos, C e(NO₃)₃·6H₂O (Aldrich 99%), G d(NO₃)₃·6H₂O (Alfa-Aesar 99%) y N i(NO₃)₂·6H₂O (Aldrich 95%), los cuales también fueron disueltos en una disolución formada por 75% de agua desionizada y 25% d e etanol (C₂H₅OH). La concentración final de i ones m etálicos en ambas soluciones fue 0.04 M.

Estas disoluciones fueron convertidas en a erosol por medio de un ne bulizador ul trasónico YueHua, modelo WH802. El nebulizador tiene un transductor piezoeléctrico, el cual vibra de tal manera que se generan ondas de sonido ultrasónico de alta frecuencia en la disolución precursora, cuando estas ondas ultrasónicas viajan a través de la disolución y llegan a la superficie, rompen la tensión s uperficial de di cha di solución, generándose a sí e l a erosol. D e m anera s imultánea, a l nebulizador se le inyecta aire con el fin de arrastrar el aerosol hacia la superficie de un sustrato.

El sistema de calentamiento del equipo de depósito, consiste de un recipiente rectangular de acero inoxidable de volumen ($10 \times 20 \times 7$ cm), el cual contiene dos resistencias cilíndricas (de cartucho) y estaño. Las resistencias elevan la temperatura hasta fundir el estaño, y sobre el estaño fundido se coloca el substrato. Cuando el aerosol llega a la superficie del substrato caliente, el disolvente se evapora y los precursores disueltos se depositan en la superficie caliente en donde se

lleva a cabo la reacción pirolítica, formándose así una película delgada. El estaño fundido sobre el cual está soportado el substrato, suministra la energía requerida para que ocurra la descomposición de los materiales orgánicos y la cristalización del material, Figura 3.1.



Figura 3.1. Esquema del sistema de rocío pirolítico ultrasónico utilizado.

Es importante mencionar que la temperatura del substrato es un parámetro importante en el depósito de pe lículas p or e ste m étodo, ya qu e l a temperatura de termina l as propiedades de l material depositado, por ejemplo, la cristalinidad y tamaño de partículas; por otro lado, debe de ser lo suficientemente alta para evaporar el disolvente.

Se s intetizaron cuatro g rupos de óx idos (9 m uestras por c ada grupo), con diferentes temperaturas de depósito y un tratamiento térmico adicional de 500°C y 750 °C por 2 h, como se muestra en la Tabla 3.1. El tratamiento térmico adicional para las películas depositadas se realizó

con el propósito de evaporar todo disolvente potencialmente remanente y así obtener óxidos puros y, también, para mejorar la cristalinidad de los materiales obtenidos después del depósito.

Grupo	Temperatura de depósito (°C)	Tratamiento térmico (°C)
G1	400	500
G2	450	500
G3	400	750
G4	450	750

Tabla 3.1. Parámetros de síntesis de cada grupo.

Asimismo, el contenido de dopante, Sr^{2+} , para las muestras sintetizadas se indica en la Tabla 3.2.

Muestra	Composición
L100	$LaCo_{0.2}Fe_{0.8}O_{3-\delta}$
L95	$La_{0.95}Sr_{0.05}Co_{0.2}Fe_{0.8}O_{3\text{-}\delta}$
L90	$La_{0.9}Sr_{0.1}Co_{0.2}Fe_{0.8}O_{3-\delta}$
L85	$La_{0.85}Sr_{0.15}Co_{0.2}Fe_{0.8}O_{3\text{-}\delta}$
L80	$La_{0.8}Sr_{0.2}Co_{0.2}Fe_{0.8}O_{3-\delta}$
L75	$La_{0.75}Sr_{0.25}Co_{0.2}Fe_{0.8}O_{3\text{-}\delta}$
L70	$La_{0.7}Sr_{0.3}Co_{0.2}Fe_{0.8}O_{3-\delta}$
L65	$La_{0.65}Sr_{0.35}Co_{0.2}Fe_{0.8}O_{3\text{-}\delta}$
L60	$La_{0.6}Sr_{0.4}Co_{0.2}Fe_{0.8}O_{3-\delta}$

Tabla 3.2. Composición química de las muestras sintetizadas.

En este trabajo de modificaron las condiciones de síntesis (dopaje, temperaturas de depósito y de tr atamiento térmico), pa ra obt ener los p arámetros ópt imos de s íntesis, e s de cir, c on qu e parámetros s e o btienen las pe lículas con las mejores propiedades es tructurales, morfológicas y electrocatalíticas.

Una ve z sintetizados estos óx idos, fueron caracterizados por di fracción de r ayos X, microscopia el ectrónica de ba rrido, microscopia de f uerza at ómica y espectroscopia de impedancias, con e l o bjetivo de de terminar sus pr opiedades e structurales, m orfológicas y electrocatalíticas. Para lo cual se emplearon las siguientes técnicas.

3.2 Técnicas de caracterización

3.2.1 Difracción de Rayos X (DRX)

Esta t écnica de c aracterización se ut ilizó para de terminar la e structura c ristalina, las fases presentes y un cálculo preliminar del tamaño del cristal en los compuestos sintetizados. Para tal fin se utilizó un difractómetro RIGAKU ULTIMA IV, sin monocromador, con radiación Cu K_{α} con λ = 1.54187 Å, en el intervalo de 20 a 70 grados 2 θ , con un paso entre mediciones de 1°/min, un voltaje de 40 kV y una corriente de 44 mA. El fundamento teórico de la técnica se describe en el Apéndice A.

3.2.2 Microscopia Electrónica de Barrido (MEB)

Esta técnica se utilizó para determinar la morfología superficial, el tamaño de grano, porosidad así com o la composición química de la s películas s intetizadas. Para estos a nálisis, se utilizó un microscopio electrónico JEOL JSM-7600F de emisión de campo, con un voltaje de operación de 20 kV y una distancia de trabajo en el intervalo 7.8 - 8 mm. Los estudios de composición química se realizaron con a yuda de un e quipo *EDS* Oxford INCA. El fundamento teórico de la técnica s e describe en el Apéndice B.

3.2.3 Microscopia de Fuerza Atómica (MFA)

Con m icroscopia de fuerza at ómica s e com plementó la c aracterización morfológica realizada por microscopia electrónica de barrido, ya que algunos supuestos granos observados por MEB al analizarlos por MFA se encontró que en realidad dichos granos son aglomerados o *clusters* formados por granos de tamaño nanométrico. Para realizar estos análisis se utilizó un microscopio de fuerza atómica JEOL JSPM-4210, *Scanning Probe Microscope*, con puntas NSC14 en modo contacto intermitente. El fundamento teórico de la técnica se describe en el Apéndice C.

3.2.4 Espectroscopia de impedancias (EI)

Las propiedades d e transporte de los componentes de una celda de combustible de óxidos sólidos, á nodo, c átodo y electrolito s ólido, pueden ser de terminadas mediante l a t écnica d e espectroscopia de i mpedancias. C on e sta t écnica se midi ó la conductividad de los e lectrodos sintetizados, así como también su energía de activación.

Las propiedades de transporte de las películas de positadas, se realizaron c on a yuda de un analizador de i mpedancias S olartron 1260. L as m ediciones s e r ealizaron a pr esión nor mal de oxígeno en el intervalo de frecuencia de 0.1 Hz a 3.2 MHz, con una amplitud de señal de voltaje de 100 mV y 10 puntos por década. Se utilizó el método de dos puntas; para lo cual sobre la superficie de la película se colocaron dos electrodos de oro, colocados por la técnica de Sputering, paralelos entre sí. P osteriormente los al ambres de platino del ana lizador de impedancias fueron colocados sobre los electrodos de oro y con una gota de pintura de plata fueron pegados a la superficie de dichos electrodos. El fundamento teórico de la técnica se describe en el Apéndice D.

CAPÍTULO 4. RESULTADOS Y DISCUSIÓN

Después de realizar la síntesis por rocío pirolítico ultrasónico de los cuatro grupos de cátodos pertenecientes a l a familia de óx idos de nominados $La_{1-x}Sr_xCo_{0.2}Fe_{0.8}O_{3-\delta}$ ($0 \le x \le 0.4$) LSCF, así como también de un electrodo anódico de composición NiO–Ce_{0.9}Gd_{0.1}O₂, estos compuestos fueron caracterizados por los métodos anteriormente descritos. A continuación se presentan los resultados obtenidos.

4.1 Análisis estructural mediante Difracción de Rayos X (DRX)

4.1.1 Solución sólida $La_{1-x}Sr_xCo_{0.2}Fe_{0.8}O_{3-\delta}$, para el cátodo LSCF, con $(0 \le x \le 0.4)$.

Es importante mencionar que una de las contribuciones de este trabajo es la implementación de un método de síntesis sencillo, económico y confiable, ya que todas las películas depositadas presentan pi cos de di fracción característicos de los óx idos de nominados LSCF, consistentes con los estándares *JCPDS* números 37-1493, 89-1268 y 74-2203. En todos ellos, el sistema cristalino es ortorrómbico con grupo espacial *Pbnm* (62).

En este trabajo, la muestra denominada L60 representa la película cuya composición química es La_{0.6}Sr_{0.4}Co_{0.2}Fe_{0.8}O_{3- δ}, la muestra L65 tiene la composición química La_{0.65}Sr_{0.35}Co_{0.2}Fe_{0.8}O_{3- δ} y así sucesivamente hasta que la muestra L100 contiene el 100% de La, es decir está libre de Sr²⁺, LaCo_{0.2}Fe_{0.8}O_{3- δ}.

La Figura 4.1, muestra que la fase resultante de la muestra L95 del grupo G1 es isoestructural con la fase ortorrómbica LaFeO₃, reportada en la ficha 37-1493. Los pi cos no di fractan en los mismos á ngulos de bido a que 1 a muestra L95 ya e stá dopa da c on S r²⁺ y C o³⁺. La Figura 4.1a, muestra que todos los óxidos del grupo G1 presentan la misma fase.



Figura 4.1. Comparativo de la muestra L95 del grupo G1 con la fase ortorrómbica LaFeO₃.



Figura 4.1a. Patrones de DRX del primer grupo de óxidos, G1, $La_{1-x}Sr_xCo_{0.2}Fe_{0.8}O_{3-\delta}$ ($0 \le x \le 0.4$), sintetizados a 400 °C, 20 min de depósito y tratamiento térmico a 500 °C por 2 h.

La Tabla 4.1 indica el ángulo 2θ en el cual difracta el pico más intenso, (200), del grupo G1, así como también el tamaño de grano calculado mediante la fórmula de Scherrer.

Grupo G1	Ángulo de difracción 2 $ heta$ plano (200)	Tamaño de grano (nm)
L60	32.55°	17
L65	32.52°	17
L70	32.54°	17
L75	32.52°	19
L80	32.52°	20
L85	32.49°	19
L90	32.47°	19
L95	32.40°	21
L100	32.44°	18

Tabla 4.1. Ángulo de difracción del pico más intenso y tamaño de grano del grupo G1.

La Figura 4.2, muestra que la fase resultante de la muestra L60 del grupo G2 es isoestructural con la fase LaFeO₃. La figura 4.2a muestra que todos los óxidos del grupo G2 presentan la misma fase.



Figura 4.2. Comparativo de la muestra L60 del grupo G2 con la fase ortorrómbica LaFeO₃.



Figura 4.2a. Patrones de DRX del segundo grupo de óxidos, G2, $La_{1-x}Sr_xCo_{0.2}Fe_{0.8}O_{3-\delta}$ ($0 \le x \le 0.4$), sintetizados a 450 °C, 20 min de depósito y tratamiento térmico a 500 °C por 2 h.

En la Tabla 4.2 s e muestran los ángulos de difracción del pico (200) así como el tamaño de grano calculado, para el grupo de óxidos G2.

Grupo G2	Ángulo de difracción 2 $ heta$ plano (200)	Tamaño de grano (nm)
L60	32.50°	19
L65	32.54°	20
L70	32.51°	17
L75	32.51°	24
L80	32.52°	25
L85	32.50°	21
L90	32.46°	23
L95	32.45°	25
L100	32.46°	29

Tabla 4.2. Ángulo de difracción del pico más intenso y tamaño de grano del grupo G2.

Si bi en t rabajos pr evios ha n r eportado que pa ra $x \ge 3$, en el s istema La_{1-x}Sr_xCo_{0.2}Fe_{0.8}O_{3- δ} existe una transformación e structural d e or torrómbica a r omboédrica ^[26, 27]. Con el obj etivo de demostrar esto, a lgunas m uestras con l os m ayores y m enores po rcentajes de dopa nte fueron analizadas más a detalle.

En la Figura 4.2.b, se observan los patrones de difracción de las muestras L60, L70, L90 y L100, del gr upo G 2, después de 12 hor as de m edición en el di fractómetro. E n di chos difractogramas, se observan los picos (111), (102) y (031) de muy baja intensidad, pero que son característicos de la fase ortorrómbica. Lo cual fue corroborado mediante refinamiento R ietveld, mediante el uso del *software* Topaz 4. Específicamente las muestras L60 y L70, deberían tener una estructura romboédrica, sin embargo también po seen una estructura ortorrómbica. Por lo cual se concluye que en este trabajo no se llevó a cabo dicha transformación.

Asimismo, mediante dicho refinamiento también se determinó que los parámetros de red de los óxidos obtenidos disminuyen conforme aumenta el porcentaje de dopante, Tabla 4.2.a.



Figura 4.2b. Patrones de DRX del grupo G2 que muestran los picos (111), (102) y (031) característicos de la fase ortorrómbica.

Tabla 4.2a. Parámetros de red de muestras del grupo G2, determinados mediante refinamiento Rietveld.

	a(Å)	b(Å)	c (Å)
L60	5.50177 ± 0.00105	7.78598 ± 0.00081	5.50661 ± 0.00073
L70	5.50367 ± 0.00072	7.78648 ± 0.00057	5.50638 ± 0.00052
L90	5.51816 ± 0.00057	7.80748 ± 0.00049	5.52041 ± 0.00044
L100	5.52265 ± 0.00042	7.81207 ± 0.00034	5.52210 ± 0.00036

La Figura 4.3, muestra que la fase resultante de la muestra L100 del grupo G3 es isoestructural con la fase LaFeO₃. La figura 4.3a muestra que todos los óxidos del grupo G3 presentan la misma fase.



Figura 4.3. Comparativo de la muestra L100 del grupo G3 con la fase ortorrómbica LaFeO3.



Figura 4.3a. Patrones de DRX del tercer grupo de óxidos, G3, $La_{1-x}Sr_xCo_{0.2}Fe_{0.8}O_{3-\delta}$ ($0 \le x \le 0.4$), sintetizados a 400 °C, 20 min de depósito y tratamiento térmico a 750 °C por 2 h.

La Tabla 4.3 se muestran los ángulos de difracción del pico (200) así como el tamaño de grano calculado, para el grupo de óxidos G3.

Grupo G3	Ángulo de difracción 2 $θ$ plano (200)	Tamaño de grano (nm)
L60	32.51°	17
L65	32.50°	18
L70	32.49°	20
L75	32.48°	21
L80	32.47°	21
L85	32.46°	22
L90	32.45°	22
L95	32.43°	21
L100	32.38°	19

Tabla 4.3 Ángulo de difracción del pico más intenso y tamaño de grano del grupo G3.

La F igura 4.4, muestra que 1 a f ase r esultante de 1 a m uestra L100 del g rupo G 4 es isoestructural con la fase LaFeO₃. La fi gura 4.4a m uestra que t odos 1 os óx idos del g rupo G 4 presentan la misma fase.



Figura 4.4. Comparativo de la muestra L100 del grupo G4 con la fase ortorrómbica LaFeO3.



Figura 4.4a. Patrones de DRX del grupo de óxidos, G4, $La_{1-x}Sr_xCo_{0.2}Fe_{0.8}O_{3-\delta}$ ($0 \le x \le 0.4$), sintetizados a 450 °C, 20 min de depósito y tratamiento térmico a 750 °C por 2 h.

La Tabla 4.4 se muestran los ángulos de difracción del pico (200) a sí como el tamaño de grano calculado, para el grupo de óxidos G4.

Grupo G4	Ángulo de difracción 2 $ heta$ plano (200)	Tamaño de grano (nm)
L60	32.52°	17
L65	32.52°	17
L70	32.51°	19
L75	32.50°	18
L80	32.40°	21
L85	32.48°	21
L90	32.46°	21
L95	32.44°	21
L100	32.39°	20

Tabla 4.4. Ángulos de difracción del pico más intenso y tamaño de grano del grupo G4.

En las cua tro tablas anteriores, 4.1 -4.4, es p osible obs ervar, una l igera t endencia de desplazamiento hacia ángulos mayores de los picos difractados conforme aumenta el contenido de Sr^{2+} . Esto es congruente, ya que el dopaje con Sr^{2+} provoca un decremento en el parámetro de red de la perovskita, ya que la sustitución de La^{3+} (r = 1.34Å) por Sr^{2+} (r = 1.44Å) en el sistema $La_{1-x}Sr_xCo_{0.2}Fe_{0.8}O_{3-\delta}$, incrementa el radio promedio de los i ones A, a sí c omo t ambién, c omo s e ha mencionado, provoca un desbalance de carga. Con el objetivo de que en el material se mantenga la neutralidad eléctrica, algunos i ones B³⁺ se oxidarán a B⁴⁺, lo cual resulta en el de cremento en el radio promedio de los i ones B. De acuerdo con las reglas de fuerza de enlace de Pauling, el Fe⁴⁺ y el C o⁴⁺ fortalecerán los enl aces B -O e n el bl oque B O6 de la pe rovskita. C omo r esultado, e l tamaño de l o ctaedro BO6 di sminuirá y como consecuencia el vol umen t otal de la perovskiya decrecerá en tanto en contenido de estroncio aumente.

4.1.2 Ánodo NiO-Ce_{0.9}Gd_{0.1}O_{3-δ}.

A continuación, en la Figura 4.5 se presenta el patrón de DRX del ánodo NiO-Ce_{0.9}Gd_{0.1}O_{3- δ} sintetizado a 350 °C, por 20 min de depósito y tratamiento térmico a 750 °C por 2 h.



Figura 4.5. Patrón de DRX del óxido anódico NiO-Ce_{0.9}Gd_{0.1}O_{2-δ}.

Es importante indicar que los picos de difracción mostrados en la Figura 4.5 c oinciden c on aquéllos del estándar *JCPDF* 03-065-5745 el cual corresponde al óxido de níquel (NiO), mientras que el estándar *JCPDF* 50-0201 corresponde a la fase del GDC, específicamente a la composición $Ce_{0.8}Gd0_{0.2}O_{2-\delta}$, la cual es muy similar a la composición química sintetizada en este trabajo. Una vez más es posible señalar que el método de síntesis utilizado también es factible para la obtención del el ectrodo anódico. Asimismo, la estructura cr istalina del compuesto obtenido es la buscada, congruente con la estructura presentada por Jing-Chiang Chen ^[1].

4.2 Análisis morfológico mediante Microscopia Electrónica de Barrido (MEB)

La Figura 4.6 m uestra las i mágenes obtenidas p or microscopia el ectrónica de barrido de la muestra L60, del grupo G1 de óxidos La_{1-x}Sr_xCo_{0.2}Fe_{0.8}O_{3- $\delta}$} ($0 \le x \le 0.4$), sintetizados por el método de rocío pirolítico ultrasónico c on una temperatura de de pósito de 400 °C y que corresponden a pruebas iniciales con cinco minutos de depósito. En las Figuras 4.6a y 4.6b, se observa que no se obtuvo una pe lícula hom ogénea s obre la s uperficie de l s ustrato ya q ue és te no fue cubierto totalmente, formándose solamente pe queños aglomerados de óx ido de forma i rregular. P or e ste motivo se incrementó el tiempo de depósito a 20 minutos.

Aun cuando la superficie del sustrato no está totalmente cubierta, en la Figura 4.6c se observa que sobre la superficie están depositados aglomerados formados por granos de tamaño nanométrico.



Figura 4.6. Micrografías de la muestra L60, del grupo G1, con 5 minutos de depósito obtenidas por:
a) Electrones secundarios), b) electrones retrodispersos y
c) un aglomerado formado por granos nanométricos.

El disolvente, ut ilizado pa ra di solver l os ni tratos pr ecursores, fue una mezcla de 75% a gua desionizada y 25% et anol (C_2H_5OH). La adición de etanol, provocó que el disolvente fuera más volátil lo que trajo como consecuencia que una mayor cantidad de aerosol se evaporara antes de su arribo a la superficie del sustrato caliente; esto causó que las gotas de aerosol que lograron llegar a la superficie del sustrato humedecieran una menor área, resultando en una cobertura incompleta de la superficie y, como consecuencia, una película parcial del compuesto.

Se observa entonces que, con el arribo simultáneo de las sales precursoras (algunas cubiertas por disolvente y ot ras secas) a la superficie, y con la subsecuente reacción pirolítica, se forman

pequeños a glomerados aislados de forma y tamaño irregular de óx ido LSCF. Por lo tanto, si el proceso de depósito de la película no se le da tiempo suficiente, se obtienen películas incompletas.

Al r epetir el pr oceso de s íntesis, c on 20 m inutos de de pósito, se obt uvo una s erie de compuestos de l pr imer g rupo de óx idos, G 1, L $a_{1-x}Sr_xCo_{0.2}Fe_{0.8}O_{3-\delta}$ ($0 \le x \le 0.4$). La F igura 4.7 muestra las micrografías obtenidas por microscopia electrónica de barrido donde se observa que los parámetros de s íntesis no s on a decuados e n l o que a m orfología s e r efiere. S i bi en a hora l as películas cub ren totalmente el s ustrato, éstas presentan m uchas fisuras, lo cual no las ha ce apropiadas p ara l ograr buenas pr opiedades de conductividad, a demás, gran pa rte de l área que presentan es muy d ensa, lo que no c umple la condición inicial de obtener películas porosas y de tamaño de nanométrico para ser utilizadas como electrodos.

A continuación s e procedió a sintetizar otro grupo de óxi dos ahora con una temperatura de depósito de 450 °C, durante 20 minutos y un tratamiento térmico de 500 °C.



Figura 4.7. Micrografías MEB de muestras La_{1-x}Sr_xCo_{0.2}Fe_{0.8}O_{3-δ} sintetizadas a una temperatura de depósito de 400 °C, por 20 minutos, y un tratamiento térmico de 500 °C.

Cuando el tiempo de de pósito de la película se prolonga, el arribo continuo de las gotas de aerosol provoca una ligera disminución de la temperatura superficial del sustrato por lo que una mayor cantidad de disolvente logra lle gar a l a superficie, cubriéndose a sí la superficie t otal de l sustrato. E l c ontinuo a rribo de g otas y s ales s ecas, así c omo la r eacción pirolítica simultánea, conlleva a que durante el proceso de depósito, se formen más aglomerados sobre los ya existentes cubriéndose así la superficie t otal de l s ustrato. Cuando e l a rribo de a erosol e s m uy rápido y l a temperatura de l s ustrato no es lo suficientemente al ta, gran parte d el disolvente permanece en la película de spués de l pr oceso d e de pósito, formándose a sí un a combinación de a glomerados formados i rregularmente y ad yacentes a z onas de nsas f ormadas por el disolvente remanente.

Posteriormente, con el tratamiento térmico, el disolvente remanente se evapora en forma de SO_x y NO_x provocando en el proceso de evaporación, contracción de la película y por lo tanto una serie de importantes fisuras, Figura 4.7.

La Figura 4.8, muestra la morfología de las películas pertenecientes al grupo G2 de óxi dos sintetizados. A hora se observa que las morfologías de las películas son muy similares, en cierta medida debido a que el proceso de síntesis fue el mismo para todas ellas pero también es posible inferir que la variación en el por centaje de dopante no provocó un cambio s ignificativo en las propiedades morfológicas de las películas.



Figura 4.8. Micrografías MEB de muestras $La_{1-x}Sr_xCo_{0.2}Fe_{0.8}O_{3-\delta}$ sintetizadas a una temperatura de depósito de 450 °C, por 20 minutos, y un tratamiento térmico de 500 °C.

Cuando la temperatura del sustrato se incrementa, una mayor cantidad de disolvente se evapora antes de llegar a superficie del sustrato, es de cir, una mayor cantidad de sales precursoras llegan secas a la superficie del sustrato, y después del tratamiento térmico se obtiene una película con una mayor cantidad de aglomerados, menor cantidad de zonas densas, más porosa, sin fisuras y con una buena cristalinidad, como lo muestran las Figuras 4.1 y 4.8.

Debido a que l as pe lículas obt enidas de l g rupo G2 de óxidos s intetizados muestran una morfología superficial homogénea, sin fisuras y buena cristalinidad (difractogramas presentados en la Figura 4.2), con una estructura cristalina tipo perovskita ABO₃, característica de los materiales LSCF, estas condiciones se tomaron en consideración como los valores óptimos de síntesis. Así, se procedió a r ealizar un análisis m orfológico d e una m anera m ás pr ofunda c on e l obj etivo d e determinar la porosidad y tamaño de grano obtenidos con los parámetros de síntesis utilizados.

La Figura 4.9 muestra las micrografías MEB, obtenidas mediante electrones secundarios, de la muestra L60 del s egundo gr upo d e óx idos s intetizados, en donde s e obs erva u na pe lícula homogénea, continua y libre de fisuras, Figura 4.9a. Asimismo, se observa la existencia de zonas constituidas por granos de tamaño nanométrico y zonas un poco más densas, Figura 4.9b. Esta zona, donde se observan los granos nanométricos, es la representación de la morfología ideal que se desea obtener de spués d el pr oceso de s íntesis, es de cir, una z ona a ltamente por osa y formada po r cristalitos de tamaño nanométrico. Estas características de la película provocan una al ta relación área-volumen en el material y, entre mayor s ea esta r elación área-volumen del material, mejores propiedades catalíticas tendrá de manera que este material podría ser potencialmente aplicable como cátodo en una celda de combustible de óxidos sólidos de temperatura intermedia.

Lo anterior se debe a que un material con la morfología descrita podría incrementar por mucho el número de sitios donde se llevaría a cabo la reacción de reducción del oxígeno, provocando con esto un compuesto altamente catalítico. Esta propiedad del cátodo, altamente catalítico, le permitiría tener una alta e ficiencia aun cuando la temperatura de operación del dispositivo disminuyera. Las zonas densas son producto del disolvente remanente en la película después del proceso de depósito. Al momento de la reacción pirolítica y evaporación del disolvente remanente, las sales embebidas en di cho disolvente remanente no logran separarse de m anera t al que se formen granos nanométricos o pequeños a glomerados, permaneciendo algunas zonas densas después de l tratamiento térmico.



Figura 4.9. Características morfológicas típicas de las películas G2. Muestran una superficie homogénea, continua, porosa y de tamaño de grano nanométrico.

La Figura 4.10, muestra las secciones transversales de tres películas pertenecientes al grupo G2, con diferentes porcentajes de dopante, L100, L85 y L60. Se observa que la superficie de las películas presenta una morfología similar, son homogéneas, continuas, porosas, pero no uniformes, ya que se obtienen distintos espesores. Se observa también la formación de aglomerados de forma irregular sobre los ya existentes, provocando la porosidad de la película.



Figura 4.10. Secciones transversales de las películas L100, L85 y L60.

En r ealidad, di chos aglomerados están constituidos por partículas o cristalitos de t amaño nanométrico, Figura 4.11. La Figura 4.11 a muestra un aglomerado de forma irregular formado por granos nanométricos y que corresponde a l a muestra L60; de manera similar, la micrografía de la Figura 4.11b corresponde a l a muestra L100. Se pr esentan estas imágenes para mostrar la s similitudes de la morfología característica d e las películas, independientemente de l c ontenido de dopante que, en este caso, es estroncio.



Figura 4.11. Aglomerados formados por partículas nanométricas.

Como se ha mencionado, en todas las películas sintetizadas se observan zonas densas las cuales también e stán constituidas por cristalitos de tamaño nanométrico. La flecha en la Figura 4.12a, muestra una zona densa de la muestra L60 y la Figura 4.12b muestra que, efectivamente, dicha zona en realidad está constituida por granos nanométricos.



Figura 4.12. a) Zona densa de la película L60. b) Cristalitos nanométricos que forman la zona en a).

Básicamente, de las figuras 4.7, 4.8, 4.10 y 4.11 se puede concluir que el porcentaje de dopante no juega un papel significativo en la morfología final de las películas, ya que no s e observa un
cambio notorio en la superficie de las muestras al cambiar la composición química, es decir, no se puede afirmar que el dopante haya provocado que la muestra L60, con mayor cantidad de dopante, presente una mayor por osidad y una mayor cantidad de granos na nométricos con respecto a la muestra L 100, sin dopa nte. Lo m ismo s ucede con r especto a los grupos G3 y G4 de óx idos sintetizados.

Simultáneamente, c on el estudio morfológico de las muestras del grupo G2 por microscopia electrónica de barrido, se realizó el análisis EDS (*Energy Dispersive Spectroscopy*) para determinar la composición química elemental de los óxidos obtenidos. La Figura 4.13, muestra los espectros EDS de las muestras a) L60, b) L80 y c) L100. Los resultados indican la variación del dopante (Sr^{2+}) , de manera que en el espectro correspondiente a la muestra L100, no se observa la presencia de estroncio, ya que la muestra L100 no lo contiene; sin embargo, en los espectros correspondientes a las muestras L80 y L60 ya se observa el contenido de estroncio en las películas.



Figura 4.13. Espectros EDS de algunas muestras a) L60, b) L80 y c) L100 del grupo G2 de óxidos sintetizados.

Una vez realizados los análisis EDS de todas las muestras del grupo G2, se compararon los valores teóricos y reales, estos resultados se muestran en la Tabla 4.5.

	L60 L65		L60 L65 L70 L75		75	L80		L85		L90		L95		L100				
	%At. teórico	%At. real																
La	12	12	13	12	14	13	15	14	16	15	17	16	18	17	19	18	20	19
Sr	8	7	7	7	6	5	5	4	4	3	3	3	2	2	1	1	0	0
Co	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	3	4	4	4	3
Fe	16	15	16	15	16	15	16	16	16	16	16	15	16	13	16	13	16	15
0	60	63	60	61	60	63	60	62	60	62	60	63	60	65	60	62	60	63

 Tabla 4.5. Comparación de los valores de la composición teórica y real del grupo G2 de óxidos sintetizados.

De la Tabla 4.5 s e de duce que, en cuanto a composición quí mica s e r efiere, e l m étodo de síntesis ut ilizado es confiable, ya qu e l as composiciones quí micas r eales s on similares a la s composiciones químicas teóricas.

Con r especto a l grupo G3 de óxidos s intetizados, de i gual m anera que c on e l grupo G1, la temperatura de depósito de 400 °C provocó que una gran cantidad de disolvente se depositara sobre la superficie del sustrato, y con la evaporación del disolvente después del tratamiento térmico a 750 °C, se obtengan películas con una gran cantidad de fisuras. Por esta razón, no se realizó un análisis más profundo del grupo G3 por microscopia electrónica de barrido.

En el cuarto grupo d e óxidos s intetizados, G4, de i gual m anera qu e con el grupo G2, de temperatura de depósito de 450 °C provocó una mayor evaporación del disolvente, permitiendo que una mayor cantidad de sales precursoras secas reaccionaran piroliticamente sobre la superficie del sustrato. El tratamiento térmico realizado a es tas muestras, a 750 °C, provocó que las películas obtenidas fueran más porosas que las películas del grupo G2, Figura 4.14.



Figura 4.14. Micrografías de muestras del grupo G4, en la que se observa la porosidad en las películas después del tratamiento térmico.

Debe notarse, que las morfologías mostradas en la Figura 4.14 son, también, el prototipo de la morfología ideal que se desea obtener con este proceso de síntesis, películas altamente porosas y de tamaño de grano nanométrico. Asimismo, la porosidad mostrada por las imágenes de la Figura 4.14, no se presenta en la totalidad de la película, es decir, sólo algunas zonas aisladas presentan una alta porosidad mientras que otras son menos porosas y algunas otras regiones presentan fisuras, Figura 4.15.



Figura 4.15. Variación morfológica de las películas G4.

Durante l os 20 m inutos de de pósito para l a s íntesis las pe lículas, se t rató de que el aer osol cubriera t oda l a s uperficie de l s ustrato. La a cción de m over l a boqui lla sobre la s uperficie de l sustrato, pr ovocó pequeñas di ferencias en la di stancia entre la boqui lla y el s ustrato, fluctuando

aproximadamente entre 1 y 2 centímetros. Dicha fluctuación, provocó que la cantidad de aerosol depositado sobre la superficie del sustrato, no fuera constante, obteniéndose así, al final del proceso de depósito, películas de espesor no uniforme, y zonas con diferentes concentraciones de disolvente, mismo que al evaporarse durante el tratamiento térmico, provoca la variación morfológica de las películas y en ocasiones fisuras.

Con respecto al electrodo anódico se deduce, de igual manera, que con los electrodos catódicos, que en lo que a estructura del material se refiere, el método de síntesis es factible y confiable ya que el difractograma correspondiente al ánodo presenta picos característicos de las fases NiO (óxido de níquel) y GDC (cerio dopado con gadolinio), pero en lo que a morfología se refiere, los parámetros de síntesis no s on los adecuados ya que se obtiene una película con fisuras, Figura 4.16. Se de be tomar e n c uenta qu e l os pr ecursores s on di stintos y que l a c inética de l a r eacción pi rolítica e s distinta, por l o que s e de be h acer t oda un a c ombinación de disolventes, c oncentración d e precursores, temperaturas de depósito, etc.

Para poder remediar esta limitante, se ha iniciado el proceso de automatización del sistema de RPU utilizado, sin embargo en este trabajo no será posible incluir estos resultados.



Figura 4.16. Morfología de la muestra Ni-GDC sintetizada.

4.3 Análisis morfológico mediante Microscopia de Fuerza Atómica

Las imágenes obtenidas mediante microscopia de fuerza atómica del grupo G1 de óxidos sintetizados, muestran de una manera clara que los granos que se observan en la superficie de las muestras, Figura 4.17, en realidad son aglomerados constituidos por partículas de tamaño nanométrico.



Figura 4.17. Imágenes por microscopia de fuerza atómica de las muestras L65, L80 y L100 del grupo G1 de óxidos sintetizados.

La Figura 4.17 m uestra que si se logró el objetivo de obtener películas con partículas nanométricas, con los parámetros de síntesis señalados: una temperatura de depósito de 400 °C y un tratamiento térmico de 500 °C.

Con r especto a l grupo G2 de óx idos s intetizados, s e obs ervan t ambién aglomerados formados por granos nanométricos, Figura 4.18. Al realizar una comparación de las imágenes mostradas en las Figuras 4.18 a 4.20, se podría inferir que en todas ellas se obtienen partículas nanométricas y que a mayor por centaje de do pante, l os aglomerados que c onstituyen la película s on más por osos pero de i gual manera que con el grupo G1 no ha y una tendencia clara en el cambio morfológico de las películas con respecto a la composición química.



Figura 4.18. Imágenes por microscopia de fuerza atómica de las muestras L75, L80 y L100 del grupo G2 de óxidos sintetizados.

En este trabajo, no se presentaron imágenes de microscopia electrónica de barrido del grupo G3 de óxidos, puesto que presentaban demasiadas fisuras, la Figura 4.19 muestra que los aglomerados presentes en las películas también están constituidos por granos de tamaño nanométrico.



Figura 4.19. Imágenes por microscopia de fuerza atómica de las muestras L75, L80 y L100 del grupo G3 de óxidos sintetizados.

Las imágenes de la Figura 4.20 muestran aglomerados de algunas muestras del grupo G4 de óxidos, e n donde t ambién s e obs erva que di chos aglomerados están formados por partículas nanométricas.



Figura 4.20. Imágenes por microscopia de fuerza atómica de las muestras L75, L80 y L100 del grupo G4 de óxidos sintetizados.

Para los cuatro grupos de óxidos sintetizados, en todas las imágenes obtenidas por microscopia de fuerza at ómica se o bserva l a pr esencia d e partículas nanométricas. Los t amaños de grano promedio se p resentan en las T ablas 4.6, 4.7, 4.8 y 4.9 los cu ales se obt uvieron mediante l a medición de los granos observados en las Figuras 4.17, 4.18, 4.19 y 4.20, mientras que los valores obtenidos m ediante l a fórmula de S cherrer s e obtuvieron s ustituyendo e l a ncho de l pi co (200) mostrado en las Tablas 4.1, 4.2, 4.3 y 4.4

Tabla 4.6. Tamaños promedio de partículas (en nanómetros) del grupo G1 de óxidos.

Muestra Método	L60	L65	L70	L75	L80	L85	L90	L95	L100
MFA	30	21	31	31	32	35	21	35	28
Scherrer	17	17	17	19	20	19	19	21	18

Tabla 4.7. Tamaños promedio de partículas (en nanómetros) del grupo G2 de óxidos.

Muestra Método	L60	L65	L70	L75	L80	L85	L90	L95	L100
MFA	16	24	19	19	28	31	41	22	20
Scherrer	19	20	17	24	25	21	23	25	29

Tabla 4.8. Tamaños promedio de partículas (en nanómetros) del grupo G3 de óxidos.

Muestra Método	L60	L65	L70	L75	L80	L85	L90	L95	L100
MFA	22	28	66	24	19	46	35	28	29
Scherrer	17	18	20	21	21	22	22	21	19

Muestra Método	L60	L65	L70	L75	L80	L85	L90	L95	L100
MFA	24	33	62	22	49	33	42	19	20
Scherrer	17	17	19	18	21	21	21	21	20

Tabla 4.9. Tamaños promedio de partículas (en nanómetros) del grupo G4 de óxidos.

4.4 Propiedades de transporte mediante Espectroscopia de Impedancias (EI).

Ya que 1 os va lores obt enidos, m ediante m edidas dc (corriente di recta), contienen 1 a información de todos los componentes involucrados en el proceso de conducción que tiene lugar en la muestra, no se pueden distinguir las respuestas características de cada región del sistema policristalino de pr ueba; por e jemplo, granos, f ronteras d e grano, segundas f ases, c apas superficiales, i nterfases electrodo-electrolito o reacciones el ectroquímicas, por esto se ut ilizan medidas *ac* (corriente a lterna), para di ferenciar l a cont ribución de c ada región del s istema al proceso de conducción total.

En l a F igura 4.21, se m uestran todos l os d iagramas de i mpedancias de l as m uestras correspondientes al grupo G2 de óxidos sintetizados.



Figura 4.21. Diagramas de impedancia para las muestras del grupo G2.

De la F igura 4.21 s e obs erva, que para todas las composiciones, el valor de la resistividad disminuye conforme el porcentaje de dopante Sr^{2+} y la temperatura aumentan. Esto se debe a que, como se ha mencionado, la sustitución de La^{3+} por Sr^{2+} provoca vacancias de oxígeno, las cuales se incrementan con el aumento de dopaje en la estructura, a simismo ha y una mayor relación de oxidación de los e lementos B de la pe rovskita pr ovocando a sí una mayor conductividad de l material. Las frecuencias de cada punto de los diagramas, se muestran en la Figura 4.24.

No todas l as muestras s e caracterizaron en el mismo intervalo de temperatura; l as muestras L100 y L95 se caracterizaron en un intervalo de 150° C – 550° C, la muestra L90 150° C – 450° C, L85 150° C – 350° C, L80, L75 y L70 150° C – 300° C, L65 y L60 150° C – 280° C. La diferencia en la temperatura máxima de caracterización es debido a que por encima de esta temperatura ya no se obtuvo respuesta de impedancia de la muestra correspondiente.

Normalmente en este t ipo de m ateriales, los d iagramas de i mpedancias que s e obt ienen muestran de m anera clara dos s emicírculos que representan las contribuciones de l grano y de la frontera de grano a las propiedades de transporte de la muestra. Se debe tomar en cuenta que los materiales an alizados en esos t rabajos, las m uestras s e pr eparan en forma de pa stilla al tamente densificada, e n ot ros c asos, l as pe lículas de lgadas por osas s on de positadas s obre e lectrolitos altamente densificados en forma de pastilla, en ambos casos para obtener una buena respuesta del equipo de medición. En este trabajo, las mediciones de impedancias se realizaron s obre pe lículas porosas depositadas sobre sustratos de vidrio, motivo por el cual, no se obtiene la misma respuesta del equipo a la hora de la medición; un ejemplo de esto, es que conforme aumentaba la temperatura de medición, algunas muestras dejaron de dar respuesta de impedancia; de cualquier m anera, los valores de la capacitancia asociados a los semicírculos obtenidos de todas las mediciones, son del orden de $\approx 10^{-12}$ Faradios, lo que nos lleva a concluir que el proceso principal de transporte se lleva a cabo en los granos del material.

Por ot ro lado, se obs erva cierta as imetría en los semicírculos (o arcos) de impedancias. En realidad hay una superposición de mecanismos de conducción involucrados, a bajas frecuencias se lleva a cabo un proceso mientras que a altas frecuencias se lleva a cabo otro proceso, por lo tanto, es posible indicar que no sólo la conductividad en el grano está involucrada en el proceso global de conductividad de la muestra, característico del arco correspondiente a altas frecuencias, sino que también e s pos ible que el ar co presente a m ás bajas f recuencias es té relacionado a l a

conductividad en la frontera de grano, o también a la reacción de intercambio de oxígeno en la superficie de la muestra.

La Figura 4.22, m uestra que a una m isma t emperatura (250 °C) la r esistividad disminuye conforme la cantidad de dopante aumenta, lo que concuerda con lo ya mencionado, pues a mayor cantidad de dopante, mayor será el desbalance de cargas en el material, y por lo tanto, mayor será la cantidad de vacancias (Vö) generadas y mayor será la cantidad de elementos B que se oxiden con el objetivo de al canzar la electroneutralidad del óx ido. Asimismo se muestra el circuito equivalente que muestra el proceso de transferencia y almacenamiento de carga que se lleva a cabo de manera paralela en la muestra.



Figura 4.22. Diagramas de Impedancia a 250 °C del segundo grupo de óxidos sintetizados. La resistividad disminuye con respecto al aumento en el contenido de dopante.

Los valores de la conductividad de cada muestra, se muestran en la Figura 4.23, y se obtuvieron de la expresión^[2]:

$$\sigma = \frac{d}{Rtl}$$

donde d es la distancia que separa los electrodos paralelos de oro, R la resistividad de cada muestra (obtenida de los diagramas de la Figura 4.21), t el espesor promedio de la película y l la longitud de los electrodos de oro. En [3] se muestra un esquema de los electrodos sobre la película delgada.



En la Figura 4.23 s e ob serva que en cada composición, la conductividad a umenta conforme aumenta la temperatura, as í com o también, a u na misma temperatura, la conductividad aumenta conforme aumenta el porcentaje de dopante.

Figura 4.23. Conductividad del grupo G2, en función de la temperatura.

Las gráficas de conductividad nos muestran la conductividad total de las muestras, es decir, la conductividad electrónica, la conductividad iónica del oxígeno, así como también la conductividad tipo p de las vacancias.

Como se mencionó anteriormente, las conductividades de las muestras aumentan conforme el dopaje de estroncio aumenta, concordando así con la teoría de que a mayor porcentaje de estroncio, se generará una mayor cantidad de vacancias de oxígeno, así como también aumenta el proceso de

oxidación de los elementos B de la perovskita hasta alcanzar la mayor electroneutralidad de la fase LSCF. La condu ctividad también aumenta con r especto al aum ento de la t emperatura, esto es debido a que, a mayor temperatura, la cantidad de vacancias de oxígeno aumenta en el material, y simultáneamente, una mayor cantidad de elementos B s e oxidan. Esto se r efleja t ambién en las energías de activación de l as muestras, ya que a mayor por centaje de dopa nte, la en ergía de activación disminuye, lo que quiere decir que el electrodo es más electrocatalítico con respecto a la reacción de reducción del oxígeno.

Los valores de conductividad para las muestras del grupo G2, se muestran en la Tabla 4.10 y en la Tabla 4.11. en [4] y [5] se reportan valores similares.

		σ (S/m)											
<i>T</i> (K)	L60	L65	L70	L75	L80	L85	L90	L95	L100				
823.15 K								85.27	81.17				
773.15 K								62.74	55.06				
723.15 K							167.68	45.70	36.20				
673.15 K						142.38	101.19		22.38				
623.15 K						100.50	68.64	22.43	14.73				
573.15 K			105.37	96.50	93.80	61.52	44.91		4.25				
523.15 K	67.14	51.40	48.82	47.33	45.90	33.57	24.12	8.22	2.96				
473.15 K	40	31.78	29.21	23.85	22.60	18.45	13.67	4.44					
423.15 K	22.44	16.24	13.75	12.82	11.73	9.73	7.18	2.22	0.76				

Tabla 4.10. Valores de la conductividad para el grupo G2 de óxidos sintetizados.

Tabla 4.11. Valores de conductividad obtenidos a 250 °C.

Muestra	L60	L65	L70	L75	L80	L85	L90	L95	L100
(S/m)	67.1	51.4	48.8	47.3	45.9	33.5	24.1	8.2	4.2

Como parte complementaria a los diagramas de impedancias mostrados en las Figuras 4.21 y 4.22, se muestran las gráficas de log f (Hz) vs parte imaginaria de la impedancia compleja Z'', Figura 4.24, con el objetivo de mostrar de una manera más clara las asimetrías mostradas en los

semicírculos de i mpedancias. Dichas gráficas nos muestran que el proceso principal en l a conductividad de l as muestras es l a di fusión de cargas a través de l grano, ya que l os pi cos principales se presentan a altas frecuencias. Cada pico en las gráficas log f vs Z'' corresponde a un arco en las gráficas Z'vs -Z''. Se obs erva t ambién que a menores frecuencias (log $f \approx 4.5-6$) algunas gráficas presentan asimetrías, lo que corrobora l a presencia de otros procesos que están involucrados en la conducción del material, muy probablemente sea el mecanismo de conducción en la frontera d e grano. S e obs erva t ambién q ue a mayores por centajes de dopa nte, e l pi co disminuye y s e d esplaza ha cia l a de recha, l o que i mplica una menor resistividad y una mayor difusión de cargas en el grano del material.





Figura 4.24. gráficas $\log f$ vs Z'' mostrando asimetrías a valores de $\log f \approx 4.5$ -6.

La conductividad, en función de la temperatura, puede ser expresada por medio de la ecuación de Arrhenius^[2].

$$\sigma T = (A / kT) \exp(-E_a / kT)$$

donde E_a es la energía de activación para la migración iónica, A es una constante del material que contiene la concentración de portadores de carga, k es la constante de Boltzmann y T la temperatura en Kelvin.

De la gráfica ln (σT) vs 1/T, Figura 4.25, y de la tabla 4.12, se observa que los valores de la energía de activación a 250 °C obtenidos para cada concentración, tienden a disminuir conforme aumenta la cantidad de dopante (Sr²⁺). Esto implica que la muestra es más conductora en tanto que la cantidad de dopante Sr²⁺ aumenta.



Figura 4.25. Energías de activación de las muestras analizadas

Tabla 4.12. Energías de activación de las muestras del grupo G2.

Muestra	L60	L65	L70	L75	L80	L85	L90	L95	L100
Energía de activación (eV)	0.24	0.27	0.31	0.32	0.33	0.32	0.32	0.32	0.41

Valores similares de energías de activación se reportan en [4] y [5].

Referencias

- [1] Jing-Chiang Chen, Materials Research Bulletin 42 (2007) 1674-1682.
- [2] G. Abbas, R. Raza, Int. J. Energy Res. (2013) DOI: 10.1002/er.3090
- [3] A. Ramirez-Duverger, Solid State Ionics 96 (1997) 89-93
- [4] Lubini, Chinarro, Moreno, J. Phys. Chem C 120 (2015) 64-69.
- [5] L.W.Tai, M.M. Nasrallah, Solid State Ionics 76 (1995) 273-283.

CAPÍTULO 5. CONCLUSIONES

Las celdas de combustible de óxidos sólidos son una interesante alternativa para la generación de energía eléctrica amigable con el medio ambiente. Los inconvenientes de estos dispositivos son su alta t emperatura d e operación y s u poc a d urabilidad. Esto nos ob liga a p roponer o crear metodologías que nos permitan ensamblar o manufacturar celdas de combustible más eficientes que sean económicamente atractivas para su comercialización.

El obj etivo de e ste proyecto e s proponer una metodología s encilla y barata p ara s intetizar materiales en forma de película de lgada, porosos y al tamente cat alíticos, que s ean aplicables a celdas de combustible de óxidos sólidos de temperatura intermedia. El método de rocío pirolítico ultrasónico, nos permite sintetizar materiales con las características anteriormente mencionadas, ya que no requiere de equipamiento caro para su funcionamiento.

Debemos destacar que este método presenta ciertas desventajas con respecto a las propiedades morfológicas obtenidas en las películas depositadas, debido a que el sistema utilizado, fabricado en el laboratorio NUMACEN (nuevos materiales cerámicos nanoestructurados), se encuentra en una primera etapa. El hecho de que en el proceso de depósito no s e conserve una distancia constante entre la boqui lla de s alida de la erosol y la superficie de l sustrato, pr ovoca una a cumulación no homogénea de disolvente sobre la superficie de l sustrato de manera que, de spués de l tratamiento térmico, no se observa una película totalmente porosa, sino que se encuentran también zonas densas y en algunas muestras se presentan fisuras.

Si bi en es cierto, que en los cuatro grupos de óxidos s intetizados, s e a lcanza e l obj etivo d e obtener películas porosas constituidas por granos nanométricos, como lo muestran las imágenes de microscopía de fuerza atómica, el hecho de que los grupos G1, G3 y G4 presenten fisuras, no l as hace aptas para realizarles la prueba de transporte. Determinándose así que las mejores condiciones de síntesis son las correspondientes al segundo grupo de óxidos sintetizados G2, ya que con estas condiciones s e obtiene una película de lgada porosa, de tamaño d e grano na nométrico y libre d e fisuras. Debido a esto solamente al grupo G2 se l e caracterizó m ás a pr ofundidad, e s de cir, s e

utilizaron muestras de este grupo para los análisis de DRX por 12 horas para la determinación de la fase ortorrómbica, así como los análisis de impedancias solamente se le realizaron a este grupo.

Al final de todo el proceso de síntesis y de las caracterizaciones estructurales, morfológicas y de transporte realizadas a todas las películas depositadas, podemos concluir que el método de rocío pirolítico ultrasónico es factible para obtener materiales cerámicos nanoestructurados en forma de película de lgada que pu eden s er a plicados como electrodos en celdas de combustible de ó xidos sólidos.

Apéndice A

Los rayos X s on radiación electromagnética de longitud de onda entre 0.1 y 100 Å, de alta energía, que se generan por medio de la aplicación de un vol taje entre un filamento catódico de tungsteno y un a pl aca metálica anódi ca que pue de ser de cobre, cobalto, molibdeno o a lgún ot ro material adecuado. Un alto voltaje, entre 30 y 40 kV acelera los electrones hacia la placa anódi ca provocando que electrones de capas i nternas de át omos de l a pl aca metálica ex perimenten transiciones hacia ni veles excitados que, de spués de intervalos d el orden de 10⁻⁸ s, regresen a su estado base y, como consecuencia, la energía adicional sea emitida en forma de fotones, rayos X, con una longitud de onda del orden de Ångströms.

Debido a su na turaleza ondul atoria, los rayos X experimentan el fenómeno de di fracción, el cual consiste en la dispersión de un frente de onda cuando éste encuentra un obstáculo, Figura A1. Cuando las ondas interfieren entre sí superponiéndose y provocando interferencias constructivas y destructivas dan c omo resultado un pa trón d e difracción. E s pos ible o bservar el f enómeno de difracción en un sólido cristalino debido a que las distancias interplanares son del mismo orden que la longitud de onda de la radiación incidente ^[1].



Figura A1. Fenómeno de difracción, al incidir rayos X sobre un sólido cristalino.

La condición para que ocurra interferencia constructiva se describe en la siguiente expresión

$$n\,\lambda = 2d\,\operatorname{sen}\,\theta\,.\tag{A1}$$

A la ecuación A1 s e le conoce como la Ley de Bragg, dond e *d* es la distancia entre dos planos sucesivos en el cristal, θ el ángulo de incidencia de l ha z, λ la longitud de onda de la radiación incidente y *n* el orden de reflexión. La difracción producida por una estructura cristalina cumple con la Ley de Bragg, la cual considera a este fenómeno como una reflexión pura en los planos paralelos de un cristal pe rfecto. El ángulo bajo el cual se di fracta un ha z d epende pr incipalmente de l a estructura del cristal y de la longitud de onda de la radiación que se utiliza.

Ventajas de la técnica

• Es una técnica no destructiva, rápida, confiable y sencilla.

Desventajas de la técnica

• No nos permite realizar análisis por elementos.

No identifica fases en la muestra que se encuentren en una cantidad menor al 3%.

Apéndice B

El microscopio electrónico de barrido utiliza un haz de electrones inicialmente generado por un filamento m etálico, c omúnmente de t ungsteno, c onocido c omo e misor termoiónico. D icho filamento es calentado con el fin alcanzar el valor de la función de trabajo y así arrancar electrones de la superficie del metal. Actualmente son más comunes los equipos MEB de emisión de campo. Una vez desprendidos del filamento, los electrones son acelerados por medio de una diferencia de potencial entre 2 y 40 kV, produciéndose así el haz de electrones requerido para interactuar con la muestra.

Los electrones acelerados por un vol taje pequeño son utilizados para muestras muy sensibles, como podr ían s er l as muestras biológicas s in preparación a dicional o muestras di eléctricas. Los altos voltajes se utilizan para muestras metálicas ya que éstas, en general, no sufren daños como las biológicas y de esta manera se aprovecha la radiación con una longitud de onda menor para tener una mejor redisolución. Los electrones acelerados salen del cañón, y son enfocados por las lentes magnéticas (condensadora y objetiva) pa ra t ener así una bue na redisolución. C on l as bobi nas deflectoras se barre este fino haz de electrones sobre la muestra, punto por punto y línea por línea, Figura B1.

Una vez que el haz de electrones interactúa con la muestra se genera una serie de diferentes radiaciones, ent re el las electrones secundarios y retrodispersos son expulsados de la muestra los cuales son registrados por detectores que convierten la señal en una imagen que es presentada en una pantalla de TV. Cuando el haz impacta la muestra también se generan transiciones energéticas entre l os el ectrones de la muestra que pr ovocan la e misión de f otones (rayos X) c on e nergías características de cada elemento presente. Para registrar los fotones emitidos se utiliza un detector de rayos X con el f in de ha cer un a nálisis de la composición por e lementos de la muestra o espectroscopia de dispersión de energía (*EDS*, por sus siglas en inglés).

Los electrones s ecundarios s on producto d e un a colisión i nelástica e n la cual s e t ransfiere energía del haz primario a un electrón del átomo y tienen una energía típica menor a 50 eV. Con los electrones secundarios es posible determinar el tamaño y forma de las partículas y realizar así un estudio de la morfología superficial de la muestra. Los electrones retrodispersos s on producto de c olisiones e lásticas de l h az primario c on l os átomos de la muestra, e s de cir, s on electrones d el haz primario que rebotan. Tienen una energía cercana al 80% o más de la energía original del haz primario de electrones. La intensidad de la señal de los electrones retrodispersos, depende del número atómico del elemento que contenga la muestra analizada (a mayor numero atómico mayor intensidad). Este he cho permite di stinguir regiones de un material c on di ferente c omposición quí mica. Las z onas que c ontengan e lementos de menor número atómico se verán más o scuras que las zonas que contengan elementos con mayor número atómico ^[2,3].

Ventajas de la técnica

- Se obtienen imágenes con una muy buena redisolución (≈ 10 nm).
- Se obtiene un mayor número de señales, por lo tanto se obtiene mayor información de la muestra.
- Se obtienen imágenes con detalles profundos de la superficie de la muestra, 3D.



Figura B1. Esquema de un microscopio electrónico de barrido.

Desventajas de la técnica

- Es muy importante que haya un buen sistema de vacío, ya que si está rodeado por aire el filamento se quemaría.
- Se de be producir un ha z c oherente. S e de be t omar e n c uenta que la trayectoria libre media de los el ectrones a pr esión atmosférica e s de 1 cm, mientras que a 10 -6 Torr pueden vi ajar casi 6.5 m. S i l a c olumna estuviera l lene de ai re, los el ectrones s e colapsarían con las moléculas de gas y nunca alcanzarían la muestra.
- Si l as m oléculas de gas r eaccionaran con l a muestra s e pod rían formar di ferentes compuestos y s e condensarían s obre l a muestra. Esto podr ía modificar la composición química de la muestra.

Apéndice C

Esta técnica se ba sa en el uso de algunos di spositivos e lectrónicos tales como transductores piezoeléctricos (también conoc idos como escáneres pi ezoeléctricos), transductores de f uerza (sensores de fuerza) y controles de retroalimentación. Básicamente, el transductor pi ezoeléctrico mueve la punta sobre la superficie de la muestra; el transductor de fuerza, detecta la fuerza entre la punta y la superficie y el control de retroalimentación envía la señal al transductor de fuerza en el piezoeléctrico, para mantener una fuerza fija entre la punta y la muestra.

Una punta aguda, generalmente de silicio o Si_3N_4 , es colocada en el vértice de un cantiléver, el cual se monta sobre un cristal piezoeléctrico con el propósito de que la punta se pueda mover sobre la muestra. Cuando la punta realiza el barrido sobre la superficie de la muestra, la de flexión del cantiléver es monitoreada por medio del cambio de la trayectoria de un haz de luz láser que es reflejado de la parte superior del cantiléver, y que es registrado por un fotodetector, Figura C1. Mientras que la punta esté en contacto con la superficie de la muestra por el movimiento del cristal piezoeléctrico, su deflexión será monitoreada y utilizada para calcular las fuerzas de interacción entre la punta y la muestra.

El microscopio de fuerza atómica tiene tres modos de operación:

Modo contacto. En el modo contacto, la interacción punta-muestra ocurre en el régimen repulsivo. Hay dos variaciones en esta técnica: fuerza constante y fuerza variable. Bajo el modo de fuerza constante, se utiliza un mecanismo de retroalimentación para mantener la deflexión y por lo tanto la fuerza de l cant iléver constante. En tanto el cantiléver es de flectado, la altura-*Z* es al terada para causar un r etorno a la deflexión or iginal o " punto de referencia". El cambio en la posición-*Z* es monitoreado, y esta información es usada para crear una imagen topográfica de la superficie de la muestra como una función de la posición *X*, *Y*. Para modo de fuerza variable los mecanismos de retroalimentación s on apagados de manera que la altura-*Z* permanece constante y la deflexión es monitoreada pa ra pr oducir una i magen t opográfica. E ste m odo s olamente pue de s er us ado c on muestras que s on relativamente s uaves y con pocos de fectos s uperficiales, pero para s uperficies para las cua les es aplicable, este m étodo pr oporciona i mágenes c on mayor r edisolución que las proporcionadas por el modo de fuerza constante.



Figura C1. Esquema del funcionamiento de un microscopio de fuerza atómica.

Modo de contacto intermitente (*tapping*). En e ste m odo, el c antiléver os cila a un va lor cercano a su frecuencia de resonancia. Cuando las oscilaciones suceden cerca de la superficie de l a m uestra, la pun ta r epetidamente s e co necta y s e de sconecta con la s uperficie, restringiendo la amplitud de la oscilación. Mientras la superficie s ea escaneada, la amplitud oscilatoria de l s oporte de l a punt a (*cantilever*) cambiará en tanto encuentre di ferentes topografías. Se pue de o btener una i magen de l a topografía d e l a superficie de una m anera similar que c on el modo contacto, us ando un m ecanismo de retroalimentación para alterar la altura-*Z* del cristal piezoeléctrico y mantener una amplitud constante. De esta manera, mientras que la punta sea escaneada a través de la superficie, las fuerzas laterales son considerablemente reducidas comparadas con el modo contacto.

En tanto que s uperficies con diferentes pr opiedades m ecánicas y adhesivas s ean escaneadas, la frecuencia de os cilación cambiará, causando un cambio en la señal de la fase entre la frecuencia de conducción y la frecuencia con la cual el cantiléver está os cilando. Este fenómeno ha sido us ado pa ra pr oducir i mágenes de fase j unto a i mágenes t opográficas, las cuales muestran cambios en las propiedades del material cuando se analiza la superficie de éste.

Sin embargo, mientras que los datos cualitativos proporcionados por las imágenes de fase son útiles, es difícil extraer información cuantitativa de éstas, debido a que esta información es un resultado complejo de parámetros incluyendo adhesión, velocidad de barrido, fuerza de carga, topografía y, especialmente, propiedades elásticas de la muestra y la punta.

Modo de no contacto. En el modo de no contacto, el cantiléver nuevamente oscila como en el modo de c ontacto i ntermitente, pe ro a un a m ucho m enor a mplitud. Cuando l a punt a s e aproxima a la muestra, ocurren interacciones de largo alcance tales como fuerzas electrostáticas y de V an der W aals en tre l a punt a y l a m uestra. Esto provoca un cambio detectable en la frecuencia de l as os cilaciones de l *cantilever*. La d etección del cam bio de f ase ent re l as frecuencias conductora y os cilante, permite que sea ajustada la posición-*Z* del cantiléver para permitir a éste permanecer fuera de contacto con la superficie por la operación de un ciclo de retroalimentación. D ebido a que l a punt a no hace contacto con la s uperficie e n el m odo repulsivo, e l á rea de i nteracción e ntre l a punt a y la s uperficie e s m inimizada pe rmitiendo potencialmente un a mayor r edisolución de s uperficie. C omo un r esultado, e n este m odo, l a imagen está en mejores condiciones para alcanzar la redisolución atómica ^[4,5].

Ventajas de la técnica

- Se pueden analizar una gran diversidad de muestras.
- No requiere de sistemas de vacío.
- Tiene redisolución atómica.

Desventajas de la técnica

- No se puede analizar la porosidad de la muestra.
- Solamente se obtiene información de la morfología superficial de la muestra.

Apéndice D

Con el fin de identificar y analizar la contribución de cada región del sistema al resultado total, es es encial cont ar con técnicas que pe rmitan separar l as partes que componen el todo. En este sentido, las medidas en corriente alterna (*ac*, por sus siglas en inglés) explotan su capacidad de barrer e n un dom inio a mplio de f recuencias pe rmitiendo una excitación i ndependiente d e fenómenos con tiempos de relajación diferentes. Esta técnica permite separar procesos lentos, como reacciones químicas ($\tau \sim 0.01$ -1 s), de procesos más rápidos como fenómenos de conducción iónica ($\tau \sim 10^{-4}$ -10⁻⁶ s). Tomando en cuenta que ha y un tiempo característico para cada proceso y que la espectroscopia de impedancias (*Impedance Spectroscopy, IS*) t iene l a capacidad de s eparar l as diferentes contribuciones a la impedancia en el dominio de frecuencias, esta técnica es valiosísima para el estudio de las propiedades de transporte de los materiales sintetizados en este trabajo.

Los diferentes procesos implicados pueden ser analizados mediante la aplicación de una señal dependiente del tiempo, típicamente sinusoidal, de la forma:

$$E(t) = E_0 \operatorname{sen}(\omega t) = E_0 \operatorname{exp}(i\omega t).$$
(D1)

La corriente obtenida al aplicar di cho voltaje normalmente presenta un a ci erta di ferencia de fase φ respecto a E(t), Figura D1, dada por la ecuación D2:

$$I(t) = I_0 \operatorname{sen} \left(\omega t + \varphi\right) = I_0 \exp(i\varphi) \exp(i\omega t).$$
(D2)



Figura D1. Corriente y voltaje dependientes del tiempo.

De esta manera, es posible definir la impedancia mediante la combinación de las ecuaciones D1 y D2, para obtener

$$Z(\omega) = \frac{E_0}{I_0} \exp(i\varphi) .$$
 (D3)

Expresión que denota la impedancia como la resistencia al flujo de carga en el sistema.

La impedancia obtenida puede expresarse como un número complejo, con una parte real (Z^{\prime}) y parte imaginaria $(iZ^{\prime\prime})$ dependientes de la frecuencia (ω) , Ecuación D4.

$$Z(\omega) = Z'(\omega) + iZ''(\omega), \text{ o bien } Z^* = Z' - iZ'', \tag{D4}$$

donde $i = \sqrt{-1}$. La parte real de la impedancia, Z', representa la componente resistiva R, mientras que la parte i maginaria, Z'', i ncluye l os e lementos r eactivos y l os c omponentes c apacitivos e inductivos.

Los datos de impedancia pueden ser representados en coordenadas cartesianas sobre un plano complejo Z' contra – Z''. En esta representación, conocida como diagrama de Argand, ambos ejes están en una es cala lineal y, además, -Z'' es la parte superior del eje imaginario en lugar de Z'', como se muestra en la Figura D2^[6-9].



Figura D2. Representación del vector de impedancia, en el plano de impedancias.

Las propiedades de transporte de los materiales cerámicos policristalinos pueden ser descritas por **circuitos equivalentes**, e n l os c uales l as c omponentes R C r epresentan l os pr ocesos macroscópicos i nvolucrados e n e l t ransporte de c arga de bido a l as i nhomogeneidades e n la estructura d el m aterial, por ej emplo, granos y f ronteras d e grano. El ef ecto de l as i nterfases electrodo/sólido debe ser incluido en el circuito propuesto, debido a que forman parte de sistema de medición. Algunas veces, el circuito equivalente puede, inclusive, incluir elementos inductivos, *L*, para caracterizar completamente la respuesta del material.

Es importante tener una idea clara de los procesos físicos que están ocurriendo, esto ayudará a utilizar las combinaciones de elementos eléctricos, y la combinación de interconexiones, que mejor simulen el comportamiento del material.

Tomando en cuenta solamente la contribución en la muestra de los granos y fronteras de grano, R_g (resistencia del g rano) y R_{fg} (resistencia de las fronteras de grano), éstas de berían de es tar conectadas en paralelo con C_g (capacitancia de l g rano) y C_{fg} (capacitancia de las fronteras de grano), para describir ambas contribuciones en el proceso. Ya que los granos y fronteras de grano están uno al lado del otro, es decir son vecinos, entonces los circuitos *RC* que los describen deben de conectarse en serie.

En general, el circuito eléctrico equivalente as ociado consta de dos mallas *RC* en paralelo, conectadas en serie, Figura D3.



Figura D3. Circuito equivalente de las muestras sintetizadas.

Si bi en, en oc asiones e s ne cesario i ncluir en el c ircuito c omponentes *CPE* (*constant phase elements*) que pueden actuar simultáneamente como resistores y capacitores, este modelo de capas supone la ausencia de polarización debido a los electrodos así como la distribución de procesos de relajación dentro del cristal, lo que incluiría arreglos adi cionales en el circuito. En sólidos en los cuales son di fíciles de obtener como monocristales, las propiedades de bulto son estudiadas en su forma policristalina; ya que los materiales heterogéneos generalmente tienen granos desorientados y su densidad teórica es menor, es posible observar reducciones en la conductividad con respecto a aquella de un monocristal. A demás, en algunos c asos, c on esta t écnica, podr án s er e studiados fenómenos adicionales como la aparición de capas superficiales o reacciones electroquímicas en los materiales.

Por l o tanto, para es te proyecto, la es pectroscopia de i mpedancias es una técnica d e gran importancia que permitirá ana lizar l as propiedades de transporte d e l os materiales s intetizados. Finalmente, con ayuda de esta técnica podrá ser determinado el tipo de conducción que ocurre en el material, si l a conducción se realiza por granos con fronteras de grano bloqueadoras, o bi en s i ocurre una baja resistividad en granos con una alta conductividad en las fronteras de grano.

Referencias

- [1] B. D. Cullity S.R. Stock Elements of X-Ray Diffraction 3rd Ed. Prentice Hall 2001.
- [2] V. Poblete, M. Pilleux, Ciencia de los materiales II "Microscopia electrónica de barrido", U de Chile 2001.
- [3] G. González Mancera, M.E. Noguez Amaya, Principios de Microscopia Electrónica de Barrido y Microanálisis por Rayos X Característicos. Facultad de Química 2009.
- [4] Eaton Peter, West Paul, Atomic Force Microscopy, Oxford 2010.
- [5] R. Bowen, N. Hilal, Atomic Force Microscopy in process engineering, Elsevier 2009.
- [6] A. Huanosta, Mediciones AC en electrolítos sólidos policristalinos, Revista Mexicana de Física 34 No. 2(1988) 279-295.
- [7] A. Huanosta, Electrolitos s ólidos: car acterísticas, aplicaciones y un a t écnica de aná lisis. Revista Mexicana de Física 38 No. 4(1992) 667-689.
- [8] J.L. V ázquez G utierrez, Empleo de la técnica de espectróscopía de impedancias electroquímicas para la caracterización de biomateriales. Aplicación de una aleación biomédica de Co-Cr-Mo. Universidad Politécnica de Valencia. 2007.
- [9] E. B arsoucov, J. R oss M acdonald, *Impedance Spectroscopy Theory, Experiment and Applications*, 2nd. Edition.