UNIVERSIDADE FEDERAL DE SÃO CARLOS CENTRO DE CIÊNCIAS EXATAS E DE TECNOLOGIA PROGRAMA DE PÓS-GRADUAÇÃO EM CIÊNCIA E ENGENHARIA DE MATERIAIS

SÍNTESE DA PEROVSKITA KBIFe₂O₅ (KBFO), VIA DIFERENTES ROTAS, COM POTENCIAL APLICAÇÃO EM CÉLULAS SOLARES

Jhonata Rafael Verza

UNIVERSIDADE FEDERAL DE SÃO CARLOS CENTRO DE CIÊNCIAS EXATAS E DE TECNOLOGIA PROGRAMA DE PÓS-GRADUAÇÃO EM CIÊNCIA E ENGENHARIA DE MATERIAIS

SÍNTESE DA PEROVSKITA KBIFe₂O₅ (KBFO), VIA DIFERENTES ROTAS, COM POTENCIAL APLICAÇÃO EM CÉLULAS SOLARES

Jhonata Rafael Verza

Dissertação apresentada ao Programa de Pós-Graduação em Ciência e Engenharia de Materiais como requisito para à obtenção do título de MESTRE EM CIÊNCIA E ENGENHARIA DE MATERIAIS

Orientador: Dr. Marcio Raymundo Morelli

Agência Financiadora: FAPESP processo nº 2018/06232-4

São Carlos-SP 2020

DEDICATÓRIA

Aos meus pais

À minha avó

VITAE

Bacharel em Engenharia de Materiais pela Universidade Federal de São Calos (2017).

UNIVERSIDADE FEDERAL DE SÃO CARLOS



Centro de Ciências Exatas e de Tecnologia Programa de Pós-Graduação em Ciência e Engenharia de Materiais

Folha de Aprovação

Assinaturas dos membros da comissão examinadora que avallou e aprovou a Defesa de Dissertação de Mestrado do candidato Jhonata Rafael Verza, realizada em 20/02/2020:

popula
Prof. Dr. Anseimo Ortega Boschi UFSCar
Mile Alla I lordia.
Prof. Dr. Marco Aurelio Liutheviciene Cordeiro UFSCar
Tra Lina agantes
Profa. Dra, Vera Lucia Arantes USP
Prof. Dr. Márcio Raymundo Morelli UFSCar

Certifico que a defesa realizou-se com a participação à distância do(s) membro(s) Márcio Raymundo Morelli e, depois das arguições e deliberações realizadas, o(s) participante(s) à distância está(ao) de acordo com o conteúdo do parecer da banca examinadora redigido neste relatório de defesa.

Prof. Dr. Anselmo Ortega Boschi

AGRADECIMENTOS

Primeiramente agradeço ao Professor Dr. Márcio Raymundo Morelli pela orientação, apoio, confiança e momentos de amizade.

Aos técnicos do laboratório de cerâmicas Walter Mariano, pelas análises realizadas para elaboração desse trabalho de dissertação e por todas os momentos de conversas e descontração. Aos técnicos do Laboratório de Caracterização Estrutural (LCE) da UFSCar, pelo auxílio e ajuda nas análises de microscopia eletrônica.

Ao Prof. Dr. Francisco Gil Coury responsável pelos equipamentos de análise térmica localizados no Laboratório de Armazenamento de Hidrogênio (LHM), à Prof.^a Lucia Helena Mascaro Sales responsável pelo o equipamento de Espectroscopia de absorção na região do Ultravioleta-Visível (UV-VIS) com reflectância difusa e ao LaMaV responsável pelo dilatômetro ótico.

Agradeço aos meus pais Claudinei e Silvia que em todos os momentos me apoiaram nas decisões tomadas e foram o meu suporte para me motivar e me impedir de desistir nos momentos de frustação. Agradeço também à minha avó Silvanira que em cada visita me ensinava a ser mais humano e positivo.

Agradeço a todos os meus amigos que estiveram ao meu lado nos momentos difíceis e nos momentos de descontração, que mesmo quando eu menos merecia eles se mantiveram ao meu lado.

A todos do Laboratório de Formulação e Síntese Cerâmica, especialmente ao meu amigo Jeferson Dias, que me ensinou e acolheu da melhor maneira possível.

Por fim, gostaria de agradecer à Fundação de Amparo à Pesquisa do Estado de São Paulo (FAPESP) processo nº 2018/06232-4 pela bolsa concedida.

O presente trabalho foi realizado com apoio da Coordenação de Aperfeiçoamento de Pessoal Nível Superior – Brasil (CAPES) – Código de Financiamento 001.

A todos meus sinceros agradecimentos

RESUMO

Energias limpas se tornaram uma busca crescente para o desenvolvimento sustentável. Dentro desse contexto destaca-se a energia solar, a qual é renovável, praticamente inesgotável e limpa. A célula solar é o principal instrumento que realiza a conversão da energia solar em energia elétrica, sendo que a camada ativa é o coração desse dispositivo, é nela que se encontra o material conversor que é responsável por esse processo. Dentre esses materiais, as perovskitas vêm despertando a atenção das pesquisas devido à sua versatilidade nas aplicações, de modo que a perovskita KBiFe₂O₅ mostrou um grande potencial de aplicação devido ao seu band gap próximo ao ideal para as aplicações fotovoltaicas, cujo valor é aproximadamente de 1.4 eV. Isto posto, buscar métodos de síntese que alinhem simplicidade e formação de um sistema monofásico é de grande interesse, já que fases secundárias podem gerar a recombinação dos pares portadores de carga gerados e diminuir a eficiência de conversão. Portanto, o presente trabalho visou a síntese dessa perovskita via diferentes rotas, avaliar a melhor rota para a formação de um sistema monofásico e avaliar sua potencial aplicação por meio da análise do band gap. Para isto, foram utilizados os métodos de combustão em solução, precursores poliméricos e hidrotérmico, diante dos resultados, os três métodos de sínteses empregados foram eficientes para a formação da perovskita, sendo que o método dos precursores poliméricos se mostrou o mais efetivo para a produção de um sistema monofásico. Em virtude de um valor médio de band gap de 1.7 eV obtido, entende-se que essa perovskita é promissora para aplicações fotovoltaicas e podem ser produzidas de maneira simples e adaptadas para a produção de filmes finos.

Palavras-chave: Combustão; Pechini; Hidrotermal; Energia Solar; Band Gap.

ABSTRACT

SYNTHESIS OF PEROVSKITE KBIFE₂O₅ (KBFO) BY DIFFERENT ROUTES WITH POTENCIAL APPLICATION IN SOLAR CELLS

Clean energies have become a growing quest for sustainable development. Within this context, solar energy stands out, which is renewable, practically inexhaustible and clean. The solar cell is the main instrument that converts solar energy into electric energy, and the active layer is the heart of this device, it is in it that the converter material is found that is responsible for this process. Among these materials, perovskites have been attracting the attention of research due to its versatility in applications, so that perovskite KBiFe₂O₅ showed a great application potential due to its band gap close to ideal for photovoltaic applications, that value is approximately 1.4 eV. Therefore, seeking synthesis methods that align simplicity and formation of a single-phase system is of great interest, since secondary phases can generate the recombination of load-bearing pairs generated and decrease conversion efficiency. Thus, the present work aimed at the synthesis of this perovskite via different routes, evaluating the best route for the formation of a single-phase system and evaluating its potential application through band gap analysis. For this, the methods of combustion in solution, polymeric precursors and hydrothermal were used, in view of the results, the three synthesis methods used were efficient for the formation of perovskite, and the polymeric precursor method proved to be the most effective for the production of a single-phase system. Due to an average band gap value of 1.7 eV obtained, it is understood that this perovskite is promising for photovoltaic applications and can be produced in a simple way and adapted to produce thin films.

Keywords: Combustion; Pechini; Hydrothermal; Solar Energy; Band Gap.

PUBLICAÇÕES

Trabalhos completos publicados em anais de congressos:

COELHO, T. P. P.; SANTANNA, M. A.; **VERZA, J. R.**; MELO, G. H. F.; MORELLI, M. R. Incorporação de rocha potássica na formulação de uma cerâmica vitrificada. In: 63° Congresso Brasileiro de Cerâmica, 2019, Bonito-MS. 63° Congresso Brasileiro de Cerâmica, 2019.

VERZA, J. R.; MELO, G. H. F.; BRETAS, R. E. S.; MORELLI, M. R. Síntese por Combustão em Solução de KBiFe2O5 (KBFO) com estrutura tipo perovskita. In: 63° Congresso Brasileiro de Cerâmica, 2019, Bonito-MS. 63° Congresso Brasileiro de Cerâmica, 2019.

MELO, G. H. F.; BRETAS, R. E. S.; **VERZA, J. R.**; MORELLI, M. R.; DIAS, J. A. Síntese com baixas temperaturas da fase tipo perovskita KBiFe2O5 via sol-gel. In: 63° Congresso Brasileiro de Cerâmica, 2019, Bonito-MS. 63° Congresso Brasileiro de Cerâmica, 2019.

Apresentação de trabalho em congressos internacionais:

VERZA, J. R.; NASCIMENTO, C. C.; BRETAS, R. E. S.; MORELLI, M. R. Synthesis of perovskite [KNbO₃]_{0,9}[BaNi_{0,5}Nb_{0,5}O_{3-δ}]_{0,1} by Solution Combustion. 2018. (ICOOPMA-2018)

SUMÁRIO

	Pág.
FOLHA DE APROVAÇÃO	i
AGRADECIMENTOS	iii
RESUMO	v
ABSTRACT	vii
PUBLICAÇÕES	ix
SUMÁRIO	xi
ÍNDICE DE TABELAS	xiii
ÍNDICE DE FIGURAS	xv
SÍMBOLOS E ABREVIATURAS	xxi
1 INTRODUÇÃO	1
2 REVISÃO BIBLIOGRÁFICA	3
2.1 O Espectro solar, células solares e eficiência de conversão fotovoltaio	а3
2.2 Estruturas tipo perovskita	6
2.3 Ferritas de bismuto	
2.4 Sínteses de pós cerâmicos	15
2.4.1 Síntese por combustão em solução (SCS)	15
2.4.2 Métodos dos precursores poliméricos	20
2.4.3 Síntese hidrotérmica	21
3 MATERIAIS E MÉTODOS	27
3.1 Síntese da fase KBiFe ₂ O ₅	28
3.1.1 Síntese por combustão em solução (SCS)	28
3.1.2. Síntese pelo método dos precursores poliméricos (PP)	31
3.1.3. Síntese hidrotérmica	31
3.2 Caracterizações	32
3.2.1 Tratamentos térmicos (calcinação)	32
3.2.2 Difração de Raios X (DRX)	33
3.2.3 Análises térmicas (TG/DSC)	34
3.2.4 Microscopia Eletrônica de Varredura (MEV)	34
3.2.5 Espectroscopia de absorção na região do Ultravioleta-Visível (UV	-VIS)
com reflectância difusa	35

4 I	RE	SULTADOS E DISCUSSÃO	37
4.1	Ρ	PARTE I: Combustão em solução	37
4.1.	1	Simulação da estrutura monoclínica e seu padrão de difração	39
4.1.	2	Análises térmicas	41
4.1.	3	DRX do pó as prepared	43
4.1.	4	DRX do pó calcinado	46
4.1.	5	Morfologia dos pós	50
4.1.	6	Espectroscopia de absorção na região do Ultravioleta-Visível	(UV-VIS)
com	n re	eflectância difusa	60
4.2	Ρ	PARTE II: Precursores poliméricos	63
4.2.	1	Análise térmica	63
4.2.	2	DRX do pó calcinado	64
4.2.	3	Morfologia dos pós	66
4.2.	4	Espectroscopia de absorção na região do Ultravioleta-Visível	(UV-VIS)
com	n re	eflectância difusa	69
4.3	Ρ	PARTE III: Síntese hidrotérmica	71
4.3.	1	Simulação da estrutura ortorrômbica e seu padrão de difração	71
4.3.	2	Análise térmica	72
4.3.	3	DRX	73
4.3.	4	Morfologia dos pós	76
4.3.	5	Espectroscopia de absorção na região do Ultravioleta-Visível	(UV-VIS)
com	n re	eflectância difusa	83
5 (CO	NCLUSÕES	85
6	SU	GESTÕES PARA FUTUROS TRABALHOS	87
7 I	RE	FERÊNCIAS BIBLIOGRÁFICAS	89
APÉ	ÊΝ	DICE A	99
APÉ	ÊΝ	DICE B	105
APÉ	ÊΝ	CICE C	107

ÍNDICE DE TABELAS

Pág.
Tabela 2.1: Resumo dos trabalhos da literatura para o sistema KBFO. (Continua)
Tabela 3.1: Abreviações empregas nesse trabalho de dissertação
Tabela 3.2: Reagentes utilizados para cada método de síntese
Tabela 3.3: Reagentes utilizados para a SCS e suas respectivas valências resultantes
Tabela 4.1: Condições de síntese e avaliação qualitativa da intensidade 37
Tabela 4.2: Parâmetros utilizados para a simulação da estrutura monoclínica e o difratograma da KBFO [9]
Tabela 4.3: Resumo dos eventos térmicos presentes no DSC da amostra SCS-0.5-ureia
Tabela 4.4: Tamanho médio de cristalito (Tc) calculado pela Equação de Scherrer para as amostras calcinadas
Tabela 4.5: Resumo dos Eg das amostras sintetizadas por combustão 62
Tabela 4.6: Tamanho médio de cristalito (Tc) para as amostras obtidas pelo método dos precursores poliméricos calcinadas em diferentes temperaturas. 65
Tabela 4.7: Resumo dos E _g das amostras sintetizadas pelo método dos precursores poliméricos calcinadas em diferentes temperaturas
Tabela 4.8: Parâmetros utilizados para a simulação da estrutura ortorrômbica e o difratograma da KBFO [9]71
Tabela 4.9: Tamanho médio de cristalito (Tc) para as amostras obtidas pela síntese hidrotérmica com diferentes condições de reação

Tabela 4.10: Resumo dos E _g das amostras de KBFO sintetizadas pelo método
hidrotérmico com diferentes fatores de preenchimento84
Tabela C.1: Condições de sinterização e densidade relativa das patilhas 110
Tabela C.2: Condições de sinterização e densidade relativa das patilhas
sintetizadas pelo método dos precursores poliméricos
Tabela C.3: Condições de sinterização para as amostras sintetizadas via síntese
hidrotérmica113

ÍNDICE DE FIGURAS

Pág.
Figura 1.1: Esquema da arquitetura, camada por camada, de uma célula solar de terceira geração. Fonte: Próprio Autor
Figura 2.1: Curva de densidade de corrente <i>versus</i> tensão para uma célula solar sob iluminação. Modificado de [13]
Figura 2.2: Limite teórico de Schockley-Queisser em função do band gap e a eficiência para diferentes materiais. As linhas intermediárias representam 50% e 75% do limite teórico. Modificado de [19]
Figura 2.3: Estrutura tipo perovskita a partir de diferentes perspectivas. a) Estrutura perovskita cúbica a partir da perspectiva do cátion central sendo o de menor raio. b) Estrutura perovskita a partir da perspectiva do cátion central sendo o de maior raio. Modificado de [22]
Figura 2.4: Representação das estruturas das perovskitas duplas, as quais se originam da cúbica e possuem ordenamento dos íons nos sítios A e B. Modificado de [26]
Figura 2.5: Esquema da estrutura tipo browmilerita da fase Ca ₂ Fe ₂ O ₅ (<i>ICSD</i> n° 5470), estrutura gerada a partir do software VESTA® com o auxílio do <i>cif</i> (<i>crystallographic information file</i>) da fase, dessa forma pode-se observar os íons de cálcio e ferro ligados ao oxigênio. Fonte: Próprio Autor
Figura 2.6: Representação da estrutura romboédrica da BFO (<i>ICSD</i> n° 75324) e da monoclínica da KBFO, focalizando na coordenação do átomo de Fe. As esferas de cor azul, cinza amarela e vermelhas representam respectivamente os átomos K, Bi, Fe e O. Fonte: Próprio Autor
Figura 2.7: Etapas básicas de uma SCS. Fonte: Próprio Autor
Figura 2.8: Efeito da razão combustível/oxidantes na SCS para a obtenção de LaMnO ₃ . Dessa forma, φ é o inverso do adotado anteriormente, alguns autores

preferem essa nomenclatura, pois tratam apenas o combustível como o
componente redutor da combustão, porém pode haver outros componentes
redutores como oxalatos [57]. Modificado de [70]
Figura 2.9: Esquema da reação de poliesterificação do citrato metálico com o
etilenoglicol. Modificado de [72]
Figura 2.10: Esquema da correlação da pressão e da temperatura para a água
como solvente, com o fator de preenchimento do reator como parâmetro, onde
a seta indica ao sentido de diminuição do fator de preenchimento. Modificado de [81]
Figura 2.11: Densidade, constante dielétrica e produto iônico (Kw) da água em
30 MPa em função da temperatura. Modificado de [79]23
Figura 2.12: Esquema dos mecanismos mais consolidados na literatura para a
nucleação e crescimento sob condições hidrotérmicas. Modificado de [84] 25
Figura 3.1: Curva empregadas nos tratamentos térmicos realizadas nas sínteses
por combustão em solução e precursores poliméricos. Fonte: Próprio Autor 33
Figura 4.1: Evolução da intensidade da chama para a reação de combustão da
amostra SCS-0.5-ureia38
Figura 4.2: Aspectos dos produtos formados após combustão para as condições
de síntese ϕ =1.2, ϕ =1.0 e ϕ =0.239
Figura 4.3: Difratograma gerado pelo software VESTA® e a estrutura
monoclínica da KBFO, onde as esferas azuis, rosas, vermelhas e amarelas
representam respectivamente os átomos de K, Bi, O e Fe
roprocessiam reopeouvamente de atemes de 13, 21, e e 1 e
Figura 4.4: TG/DTG/DSC para a amostra SCS-0.5-ureia
Figura 4.5: TG/DTG/DSC para a amostra SCS-0.5-ureia-750
Figura 4.6: Difratograma de raios X para as variações do teor de ureia utilizado
nas reações de combustão para o sistema KBFO44

Figura 4.7: Difratogramas de raios X para as variações do teor de ácido cítrico
utilizado nas reações de combustão para o sistema KBFO45
Figura 4.8: Difratograma de raios X para a amostra SCS-1.0-mistura 46
Figura 4.9: Difratograma de raios X do pó calcinado das amostras SCS-0.5-ureia-
750 e SCS-0.5-ureia-650
Figura 4.10: Difratograma de raios X do pó calcinado das amostras SCS-0.5-
citrico-750 e SCS-0.5-citrico-650
Figura 4.11: Difratograma de raios X do pó calcinado das amostras SCS-mistura-
750 e SCS-mistura-650
Figura 4.12: Micrografias obtidas por microscopia eletrônica de varredura para
pós do sistema KBFO sintetizados por SCS com ureia como combustível 51
Figura 4.13: Micrografias obtidas por microscopia eletrônica de varredura para
pós do sistema KBFO sintetizados por SCS com ácido cítrico como combustível.
52
Figura 4.14: Micrografias obtidas por microscopia eletrônica de varredura para
pós do sistema KBFO sintetizados por SCS com mistura de combustíveis 53
Figura 4.15: Micrografias obtidas por microscopia eletrônica de varredura dos
pós calcinados nas condições de 650°C/2h e 750°C/1h para cada combustível
utilizado. (Continua)
Figura 4.16: Mapeamento dos elementos K, Bi, Fe e O realizado na amostra
SCS-0.5-ureia-750 57
Figura 4.17: Mapeamento dos elementos K, Bi, Fe e O realizado na amostra
SCS-0.5-citrico-750
Figura 4.18: Mapeamento dos elementos K, Bi, Fe e O realizado na amostra
SCS-1.0-mistura-75059

Figura 4.19: Gráficos de Tauc para as amostras SCS-0.5-ureia-750 e SCS-0.5-ureia-650
Figura 4.20: Gráficos de Tauc para as amostras SCS-0.5-citrico-750 e SCS-0.5-citrico-650
Figura 4.21: Gráficos de Tauc para as amostras SCS-mistura-750 e SCS-mistura-650
Figura 4.22: TG/DTG/DSC para o <i>puff</i> obtido 63
Figura 4.23: Difratograma de raios X para as condições de calcinação para o método dos precursores poliméricos para a obtenção da KBFO
Figura 4.24: Micrografias obtidas por microscopia eletrônica de varredura de pós preparados pelo método dos precursores poliméricos, calcinados em 650°c e 750°C durante 1h
Figura 4.25: Mapeamento dos elementos K, Bi, Fe e O realizado na amostra PP 750-1
Figura 4.26: Gráficos de Tauc para as amostras PP-650-1 e PP-750-1 69
Figura 4.27: Difratograma gerado pelo software VESTA® e a estrutura ortorrômbica da KBFO, onde as esferas azuis claras, azuis escuras, vermelhas e amarelas representam respectivamente os átomos de K, Bi, O e Fe
Figura 4.28: TG/DTG/DSC para a amostra SH-70-220-7273
Figura 4.29: Difratogramas de raios X para os pós preparados por síntese hidrotérmica com fator de preenchimento em 70% e 220°C com variações de tempos de reação
Figura 4.30: Difratogramas de raios X para os pós preparados por síntese hidrotérmica com fator de preenchimento em 80% e 220°C com variações de tempos de reação

Figura 4.31: Micrografias obtidas por microscopia eletrônica de varredura para a
amostra SH-70-220-72 sintetizada pelo método hidrotermal em diferentes
tempos. (Continua)77
Figura 4.32: Micrografias obtidas por microscopia eletrônica de varredura para a
amostra SH-80-220-72 sintetizada pelo método hidrotermal em diferentes
tempos. (Continua)79
Figura 4.33: Mapeamento dos elementos K, Bi, Fe e O realizado na amostra SH-
70-220-72
Figura 4.34: Mapeamento dos elementos K, Bi, Fe e O realizado na amostra SH-
80-220-7282
Figura 4.35: Gráficos de Tauc para as amostras SH-70-220-72 e SH-80-220-72.
83
Figura A.1: Mapeamento dos elementos K, Bi, Fe e O realizado na amostra SCS-
0.5-ureia-650
Figura A.2: Mapeamento dos elementos K, Bi, Fe e O realizado na amostra SCS-
0.5-citrico-650
Figura A.3: Mapeamento dos elementos K, Bi, Fe e O realizado na amostra SCS-
0.5-mistura-650
Figura A.4: Mapeamento dos elementos K, Bi, Fe e O realizado na amostra PP-
650-1
Figura B.1: Figuras complementares aos resultados de Espectroscopia de
absorção na região do Ultravioleta-Visível (UV-VIS) com reflectância difusa. a) e
b) Espectro DRS para a amostras SCS-0.5-750-citrico e SCS-0.5-650-citrico e
Gráfico de Tauc na faixa do Eg da fase secundária. c) e d) Espectro DRS para a
amostras SCS-1.0 -750-mistura e SCS-1.0-650-mistura e Gráfico de Tauc na
faixa do E_{g} da fase secundária. e) e f) Espectro DRS para a amostras PP-750-1
e PP-650-1 e Gráfico de Tauc na faixa do E_g da fase secundária. g) e h) Espectro

DRS para a amostras SH-70-220-72 e SH-80-220-72 e Gráfico de Tauc na faixa
do E _g da fase secundária 106
Figura C.1: Esquema da amostra em forma de pastilha e do cadinho com o pó
de sacrifício para sinterização. Fonte: Próprio Autor
Figura C.2: Dilatometria ótica para a amostra SCS-0.5-ureia-750 110
Figura C.3: Dilatometria ótica para a amostra PP-750-1111
Figura C.4: Dilatometria ótica para a amostra SH-70-750-72113

SÍMBOLOS E ABREVIATURAS

A Sítio de coordenação 12 na estrutura perovskita

A₀ Área inicial

A(T) Área em uma determinada temperatura

atm Atmosfera Å Angstrom

B Sítio de coordenação 8 na estrutura perovskita
B' Cátion alocado no sítio B da perovskita dupla
B'' Cátion alocado no sítio B da perovskita dupla

Ba⁺² Íon de bário

BaTiO₃ Titanato de bário
BFO Ferrita de bismuto

Bi(NO₃)_{3.}5H₂O Nitrato de bismuto III penta-hidratado

Bi(OH)₃ Hidróxido de bismuto III

Bi⁺³ Íon de bismuto

Bi₂Fe₄O₉ Ferrita de bismuto rica em bismuto

BiFeO₃ Ferrita de bismuto

BSE Elétrons retroespalhados

c Velocidade da luz

C₁ Constante de proporcionalidadeC₂ Constante de proporcionalidade

 $C_2H_6O_2$ Etilenoglicol $C_6H_8O_7$ Ácido cítrico Ca^{+2} Íons de cálcio $Ca_2Fe_2O_5$ Ferrita de cálcio

CH₄N₂O Ureia

cif Crystallographic Information File

CO₂ Gás carbônico

COOH Grupo funcional carboxila

Cp Capacidade calorífica

Cu Cobre

D Diâmetro de Scherer

Da Densidade aparente

D_r Densidade relativa

DRX Difração de raios X

DSC Differential Scanning Calorimetry

Dt Densidade teórica

DTG Derivada da termogravimetria

e- Elétron

EDS Espectroscopia de raios X por dispersão de energia

E_g Band gap óptico

eV Elétron-volt

Energia relacionada ao comprimento de onda

F(R∞) Função da reflectância difusa

Fe(NO₃)₃.9H₂O Nitrato de ferro III nona-hidratado

Fe(OH)₃ Hidróxido de ferro III

Fe⁺³ Íon de ferro

FF Fator de preenchimento

g Gramas h Horas

h Constante de Planck

H₂O Molécula de água

HNO₃ Ácido nítrico

h• Buraco

ICSD International Centre of Standard Diffraction

IR Infravermelho

J_{max} Densidade de corrente máxima

J_{sc} Densidade de corrente em curto circuito

k Fator de correção

k Constante de absorção

K Potássio

K⁺ Íon de potássio

KBFO Ferrita de potássio e bismuto

KBiFe₂O₅ Ferrita de potássio e bismuto

KNO₃ Nitrato de potássio

KOH Hidróxido de potássio

Kw Constate de ionização da água

La⁺³ Íon de lantânio

LaMnO₃ Manganito de lantânio

LCE Laboratório de Caracterização Estrutural

m Metros

M Molaridade

MEV Microscopia Eletrônica de Varredura

Mi Massa imersa

min Minutos
mm Milímetros

Mo⁺⁵ Íon de molibdênio

Ms Massa seca Mu Massa úmida

n Transição direta e indireta
N Nº de mols de elemento

N₂ Nitrogênio

NH₂ Grupo funcional amina NH₄OH Hidróxido de amônio

Ni⁺³ Íon de níquel nm nanômetros NO₃- Ânion nitrato

NO_x Gases compostos de nitrogênio
O Valência do elemento oxidante

OH Grupo funcional hidroxila pH Potencial hidrogeniônico

P_{in} Potência a radiação incidente

PLideal Potência que o dispositivo fornece

P_{max} Potência máxima

Pout Potência produzida

R Valência do elemento redutor

 R_A Raio do íon A R_B Raio do íon B R_T Referência R_T Retração

R_X Raio do íon X

R∞ Reflectância difusa

s Coeficiente de espalhamento

SCS Síntese por combustão em solução

SE Elétrons secundários

SHS Self-propagating High-temperature Synthesis

Sr⁺² Íon de estrôncio

t Tolerância de Goldschmidt

T Temperatura

To Temperatura ambiente

Tc Temperatura de combustão

Tc Tamanho de cristalito

TG Termogravimetria

Ti⁺⁴ Íon de titânio

TiO₂ Dióxido de titânio

TW Terawatts

u.a Unidade arbitrária

UV Ultravioleta

V_{max} Voltagem máxima

V_{out} Potencial de circuito aberto
X Ânion na estrutura perovskita

°C Graus Celsius

α Coeficiente de absorção linearβ Largura do pico a meia altura

® Marca registrada

δ Deficiência de oxigênio

 $\begin{array}{ll} \Delta H_{p}{}^{0} & \text{Entalpia de formação dos produtos} \\ \Delta H_{r}{}^{0} & \text{Entalpia de formação dos reagentes} \end{array}$

θ Ângulo de difração

 $\begin{array}{ll} \mu m & \quad \text{Micrômetros} \\ \rho & \quad \text{Densidade} \end{array}$

Φ Razão entre oxidantes e redutores

 η Eficiência global da luz λ Comprimento de onda

ν Frequência da radiação eletromagnética

1 INTRODUÇÃO

A busca por fontes de energia renováveis vem sendo discutida ao longo dos anos e ganhando mais importância a cada dia que passa, pois, as principais fontes de energia utilizadas pelos seres humanos não são renováveis e suas reservas são limitadas, sendo que ainda as provindas de fontes não renováveis estão envolvidas em questões ambientais. Dessa forma, cientistas têm um grande interesse na energia solar, pois o Sol é uma fonte limpa e inesgotável, levando em conta a escala de tempo da Terra [1–3].

No contexto de energia solar, em 1839 Edmond Becquerel [1] constatou que emergindo duas placas de latão em um eletrólito líquido com exposição à luz solar, ocorria a geração de eletricidade, tal fenômeno foi denominado efeito fotovoltaico. Em 1954, Chapin *et al.* [4] desenvolveram a primeira célula solar, composta de silício que apresentava uma eficiência de 6%, porém seu elevado custo se tornou um fator limitante. Somente em 1973, com a crise do petróleo, as células solares voltaram a ser cogitadas como fontes de energia substituta e limpa.

Com o passar do tempo, as células solares foram sendo desenvolvidas de diferentes formas, assim, pode-se dividí-las em gerações, sendo que as da primeira geração são baseadas na junção p-n, com exemplo principal as de silício cristalino. As de segunda geração são as de filmes finos comerciais, onde se enquadram a de silício amorfo. Já as de terceira geração, ou de filmes finos emergentes, são as de tecnologias atuais, como à base de materiais orgânicos, pontos quânticos, perovskitas, multi-junção, entre outras [2,4–6].

A arquitetura de uma célula solar típica é formada por um conjunto de materiais dispostos em camadas (heterojunções), representada na Figura 1.1, as quais são: um eletrodo metálico, um material transportador de buraco (h•), a camada ativa, um material transportador de elétron (e·) e um óxido transparente condutivo. O material situado na camada ativa será o foco desse trabalho, o qual deve possuir um *band gap* (separação entre a banda de valência e a de condução) próximo ao espectro solar. De forma geral, a arquitetura da célula

solar busca maximizar a coleta de fotocorrente e minimizar as perdas geradas pela recombinação dos portadores de cargas.

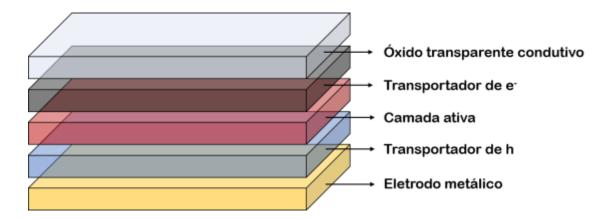


Figura 1.1: Esquema da arquitetura, camada por camada, de uma célula solar de terceira geração. Fonte: Próprio Autor.

Nos últimos anos presenciou-se grandes avanços no estudo das células solares principalmente nas pertencentes à terceira geração, tratando-se das perovskitas orgânicas-inorgânicas e inorgânicas. As orgânicas-inorgânicas tiveram valores relatados na literatura de eficiência maiores que 25% com *band gap* de aproximadamente de 1.5 eV [2,7]. As perovskitas que apresentam o efeito ferroelétrico (polarização espontânea em uma faixa de temperatura) têm chamado muita atenção, pois o efeito fotovoltaico é baseado no campo elétrico interno induzido por polarização e não nos pares portadores de carga (junção p-n), pois esse campo interno contribui para a condução dos portadores de carga e para evitar a recombinação [2,8–10].

Diante disso, o estudo de novos materiais que possam aumentar a eficiência de conversão fotovoltaica é de suma importância energética, assim, o presente trabalho tem como objetivo sintetizar via diferentes rotas a fase KBiFe₂O₅, avaliar a melhor rota entre as estudadas para a formação de um sistema monofásico e verificar sua potencialidade em termos do *band gap* para a aplicação em células solares.

2 REVISÃO BIBLIOGRÁFICA

2.1 O Espectro solar, células solares e eficiência de conversão fotovoltaica

O Sol é a fonte mais abundante de energia que a cada ano bombardeia o planeta terra com aproximadamente 120000 TW de energia, a qual equivale 10000 vezes a demanda global. A luz solar é uma radiação eletromagnética composta por partículas chamadas fótons, os quais são portadores de determinadas quantidades de energia determinadas pelas propriedades espectrais de sua fonte. Os fótons também apresentam um caráter ondulatório, possuindo um comprimento de onda (λ) relacionado a sua energia (E_{λ}) pela a Equação 2.1, onde h é a constante de Plank e c é a velocidade da luz [3].

$$E_{\lambda} = \frac{hc}{\lambda} \tag{2.1}$$

Os fótons provenientes do Sol estão distribuídos em diversos comprimentos de ondas e essa distribuição é chamada de espectro solar que compreende comprimentos de onda (λ) desde 1 m, chamadas ondas de rádio, até os raios gama (10⁻¹² m). Porém, o olho humano apenas consegue detectar comprimentos de onda entre 400 e 750 nm, parte do espectro chamado de visível. Essa pequena faixa corresponde a cerca de 45% de toda energia irradiada. Esta distribuição de energia é dividida em três partes [11]:

I.	Infravermelho (IR) e superiores a 750 nm	46,3%
ii.	Visível (400 < λ < 750 nm)	44,6%
iii.	Ultravioleta (UV) e inferiores a 400 nm	9,1%

Apesar de parte dessa radiação ser praticamente constante na superfície, quando entra em contato com a atmosfera terrestre se torna variável devido às absorções e ao espalhamento [12]. Se tratando dessa larga faixa de radiação, dificulta a obtenção de um material fotovoltaico com 100% de eficiência, já que os fótons de baixa energia (elevados comprimentos de ondas), ou seja, de energia menor que o *band gap* do material da camada ativa, não conseguem

gerar pares portadores de carga, os quais não interagem com essa camada. Já fótons de alta energia (baixos comprimentos de ondas), maiores que o *band gap*, geram perdas por calor e ocasionam perdas na conversão [11,13,14].

As principais perdas fotovoltaicas podem ser resumidas em: perdas devido ao processo de termalização (perdas por calor), perdas por recombinação direta ou indireta dos pares elétron-buraco gerados, perdas por reflexão, perdas devido à resistência elétricas dos contatos metálicos, absorção nula, entre outras [15].

Resumidamente, uma célula solar pode ter seu desempenho avaliado pelos parâmetros fotovoltaicos: potência produzida por área de célula sob iluminação (P_{out}) , potencial de circuito aberto (V_{oc}) , densidade de corrente em curto circuito (J_{sc}) , fator de preenchimento (FF) e eficiência global da luz incidente (η) [11,13,14].

Idealmente, a eficiência depende apenas do E_g do material da camada ativa e da distribuição do espectro solar, dado pela Equação 2.2 [1,11,13,14]:

$$\eta_{ideal} = \frac{P_{L_{ideal}}}{P_{in}} \tag{2.2}$$

onde, $P_{L_{ideal}}$ é a potência que o dispositivo fornece e P_{in} é a potência da radiação incidente. Assim, a Equação 2.3 relaciona as perdas com a eficiência: [11,13,14]

$$\eta = \frac{P_{max}}{P_{in}} = \frac{J_{max}.V_{max}}{P_{in}} \tag{2.3}$$

onde, a potência máxima (P_{max}) é o produto da densidade de corrente máxima (J_{max}) com a voltagem máxima no dispositivo (V_{max}), dessa forma, $\eta < 1$. A Figura 2.1 mostra a eficiência de forma gráfica, onde a linha pontilhada representa o comportamento de uma célula ideal [11,13,14].

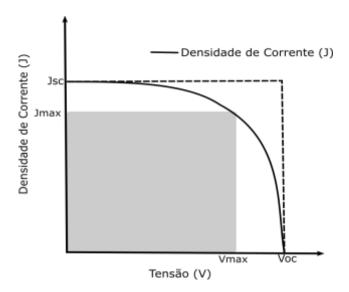


Figura 2.1: Curva de densidade de corrente *versus* tensão para uma célula solar sob iluminação. Modificado de [13].

Como mencionado anteriormente, a eficiência de conversão de uma célula solar é limitada pelo *band gap* do material localizado na camada ativa absorvedora, esse limite foi calculado incialmente por Shockley e Queisser [16] que utilizaram a teoria do balanço detalhado que consiste no modelamento da transição de elétrons e buracos em uma situação de equilíbrio, dessa forma, essa teoria ficou conhecida como limite teórico de Shockley-Queisser e é baseada em uma junção p-n.

Posteriormente, Henry [17] estendeu esse trabalho, realizando cálculos para células solares terrestres, relacionando a eficiência com o *band gap* dos materiais utilizados, dessa forma, obteve-se o resultado demonstrado na Figura 2.2. Esse limite conduz a um valor máximo aproximado de 30% de eficiência e de 1.4 eV de *band gap* para atingir tal valor. Ainda, é importante salientar que para o grupo perovskita demonstrado no gráfico, os maiores valores de eficiência são atingidos pelas perovskitas orgânicas-inorgânicas, as quais são também promissoras para a aplicação fotovoltaica, porém seu maior desafio é a estabilização em atmosfera ambiente, já que se degradam em contanto com a mesma [18].

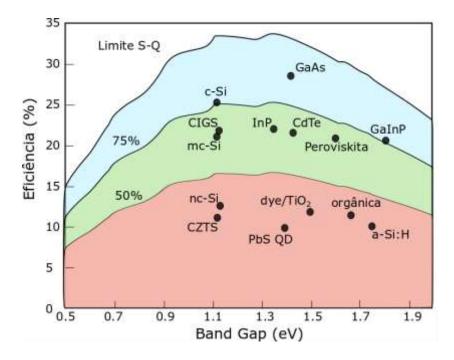


Figura 2.2: Limite teórico de Schockley-Queisser em função do band gap e a eficiência para diferentes materiais. As linhas intermediárias representam 50% e 75% do limite teórico. Modificado de [19].

Frente à esse limite de eficiência das células solares, com o decorrer dos anos foram desenvolvidos dispositivos fotovoltaicos que pudessem superar esse limite teórico, utilizando da engenharia de *band gap* da camada ativa, da modificação da arquitetura da célula e síntese de novos materiais [20].

2.2 Estruturas tipo perovskita

Os materiais mais utilizados na camada ativa de uma célula solar de terceira geração possuem estruturas complexas, sendo que grande parte delas são do tipo perovskita. Uma estrutura do supergrupo perovskita apresenta uma estrutura cúbica com fórmula química ABX₃, na qual as letras A e B são cátions com diferentes raios iônicos e X pode ser um oxigênio, o qual é o mais comum, carbono, nitrogênio ou halogênio (Figura 2.3). O sítio A é comumente ocupado por um cátion de elevado raio iônico, como Ba⁺², Ca²⁺, Sr²⁺, Bi³⁺ ou La³⁺, o qual apresenta uma coordenação dodecaédrica de oxigênio, ou seja, possui 12 íons de oxigênio ao seu redor, como visualizado na Figura 2.3B. O sítio B corresponde

a um cátion de um metal de transição, os quais podem ser Ti⁴⁺, Fe³⁺, Ni³⁺ ou Mo⁵⁺, eles possuem coordenação octaédrica, ou seja, possuem 6 íons de oxigênio ao seu redor, formando octaedros (BO₆) que compartilham vértices, o qual pode-se visualizar na Figura 2.3A [21–23].

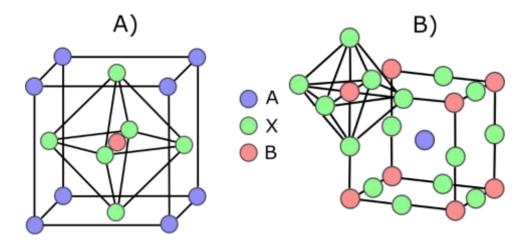


Figura 2.3: Estrutura tipo perovskita a partir de diferentes perspectivas. a) Estrutura perovskita cúbica a partir da perspectiva do cátion central sendo o de menor raio. b) Estrutura perovskita a partir da perspectiva do cátion central sendo o de maior raio. Modificado de [22].

A estrutura pode apresentar distorções para acomodar cátions de tamanhos diversos e apenas apresenta a simetria cúbica em elevadas temperaturas, já que em baixa temperaturas ocorre um pequeno deslocamento do íon centralizado no octaedro de oxigênio, podendo formar estruturas tetragonais, monoclínicas e outras, que podem apresentar propriedades diversificadas, além disso, outras propriedades podem ser geradas a partir da presença de vacâncias de oxigênio e átomos substitucionais [24].

Para formar uma estrutura estável tipicamente do tipo perovskita, a seleção dos componentes iônicos pode ser predita pelo fator de tolerância de Goldschmidt (t), dado pela Equação 2.4, onde R_A , R_B e R_X são os raios dos íons A, B e X. Esse fator revela que para formar um perovskita cúbica o intervalo deve ser $0.9 \le t \le 1$, para uma estrutura hexagonal ou tetragonal t > 1 e uma ortorrômbica ou romboédrica é $0.71 \le t \le 0.9$. Esse fator de tolerância é utilizado para relacionar o quão a estrutura está distante de uma geometria cúbica. Se

tratando de perovskita duplas complexas usa-se a média entre os dois raios dos íons que ocupam os sítios B' e B" [9,24].

$$t = \frac{R_A + R_X}{\sqrt{2}(R_B + R_X)} \tag{2.4}$$

Perovskitas não são apenas estruturas de fórmula ABX₃, esse supergrupo se divide em compostos estequiométricos, tal qual abrange o grupo das perovskitas duplas; compostos não estequiométricos, cujo grupo abrange vacâncias dos sítios A, B ou vacâncias aniônicas (estrutura brownmilerita) e o grupo das perovskitas em camadas também ditas lamelares. O novo cátion pode se alojar no interior da célula de maneira ordenada ou de maneira aleatória, para o caso ordenado ocorre distorções nas dimensões da célula unitária [25].

As perovskitas duplas são o exemplo mais comuns em que o cátion substituinte entra de maneira ordenada, formando as estequiometrias A₂B'B"O₆ e A'A"B₂O₆, as quais dependem se o cátion entra no sítio A ou B, essas estequiometrias estão apresentadas na Figura 2.4 [26].

Considerando o ordenamento perfeito no sítio B, o sítio octaédrico do cátion B é ocupado alternadamente pelos cátions B' e B", os quais possuem diferentes cargas, assim, cada octaedro de B'O₆ é rodeado por seis octaedros de B"O₆ dividindo vértices e vice-versa. Se tratando do sítio A seu ordenamento é conseguido tipicamente através do cátion bivalente de Ba²⁺ (A') e uma terra rara trivalente (A"), é comum existir deficiência de oxigênio ao redor de A". Pela variação da razão A':A" é possível construir perovskitas em camadas, formadas por camadas de A'O, A"O₅ e BO₂, isto é, perovskita duplas A'A"B₂O₅₊₅ para a razão 1:1 e triplas A'A"B₃O₈₊₅ para a razão 2:1, entre outras [26].

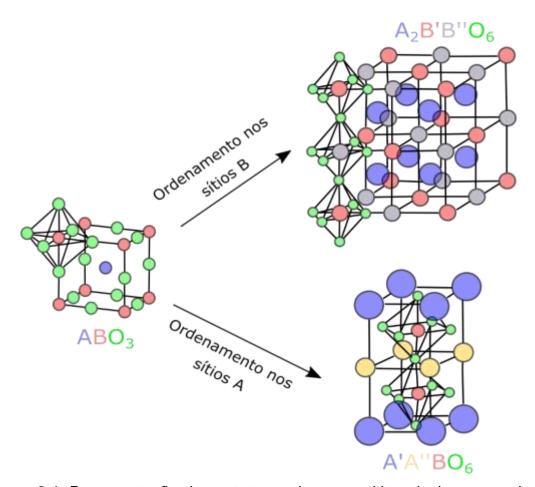


Figura 2.4: Representação das estruturas das perovskitas duplas, as quais se originam da cúbica e possuem ordenamento dos íons nos sítios A e B. Modificado de [26].

Já o ordenamento de vacâncias conduz a formação de superestruturas que crescem em camadas, sendo essas camadas de perovskitas deficientes em oxigênio. A estrutura browmilerita $A_2B_2O_5$ é derivada da perovskita tradicional, essa estrutura possui camadas de octaedros BO_6 alternadas com camadas de tetraedros BO_4 , devido à ausência de oxigênio na estrutura cristalina. A estrutura browmilerita está representada na **Erro! Fonte de referência não encontrada.** Figura 2.5 [27,28].

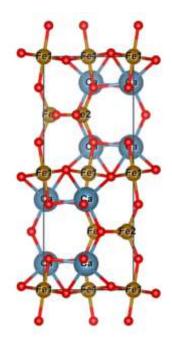


Figura 2.5: Esquema da estrutura tipo browmilerita da fase Ca₂Fe₂O₅ (*ICSD* n° 5470), estrutura gerada a partir do software VESTA® com o auxílio do *cif* (*crystallographic information file*) da fase, dessa forma pode-se observar os íons de cálcio e ferro ligados ao oxigênio. Fonte: Próprio Autor.

Devido à versatilidade dos íons que se acomodam na estrutura do tipo perovskita, possui uma gama de propriedades diversificadas, sendo essas: propriedades ferromagnéticas, piezoeletricidade, condutividade elétrica e iônica, propriedades magnéticas, propriedades catalíticas, fotocondutividade e outras [29].

2.3 Ferritas de bismuto

Uma das perovskitas mais difundidas e estudadas é a ferrita de bismuto (BiFeO₃ ou BFO), pois é um dos poucos materiais no qual a ferroeletricidade e o magnetismo coexistem em temperatura ambiente, tornando-o apropriado para diversas aplicações [30].

A estrutura da BFO em temperatura ambiente é romboédrica com grupo espacial *R3c* e apresenta uma polarização ao longo da direção [111] da estrutura

representada da forma pseudocúbica. Essa fase apresenta duas transformações de fase de alta temperatura, sendo que a primeira ocorre em torno de 825°C para uma estrutura ortorrômbica (*Pbnm*) e em 930°C ocorre uma para uma estrutura cúbica (*P3mm*). Porém, devido à baixa estabilidade do sistema BFO, em altas temperaturas essa composição começa a se decompor em outras de maior estabilidade como Fe₂O₃ e Bi₂Fe₄O₉. Portanto, muitos autores abordam essa composição como um sistema metaestável, dificultando a síntese sem a presença de fases secundárias. A versatilidade da estrutura perovskita proporciona uma ampla série de dopagens que podem ser realizadas, cada dopagem tem o intuito de potencializar uma propriedade específica para uma determinada aplicação. No âmbito desse trabalho, busca-se potencializar a conversão fotovoltaica, de forma a estudar materiais que possuem E_g próximo do ideal [30–35].

Como dito anteriormente a BFO é amplamente estudada, consequentemente foi obtida por diversos métodos de síntese entre eles podem ser citados: reação no estado sólido, combustão, precursores poliméricos, hidrotermal, solvotermal e sol-gel. As suas principais aplicações são: armazenamento de dados, dispositivos *spintronics*, dispositivos fotovoltaicos, ferroelétricos e magnéticos [30,33,35,36]

Dentro da aplicação fotovoltaica, uma nova composição surgiu com um E_g de aproximadamente 1.7 eV, essa composição se baseia em uma solução sólida do sistema BFO dopado com K, ou seja, KBiFeO₅ (KBFO). A síntese da fase KBFO teve como objetivo diminuir o *band gap* da fase BiFeO₃ (BFO) que possui um E_g de aproximadamente 2.6 eV, que apesar de baixo, ainda é elevado para aplicações fotovoltaicas. A razão para a diminuição do E_g advém da estrutura de coordenação dos íons de Fe⁺³, o qual na estrutura da BFO possui uma coordenação octaédrica e na KBFO tetraédrica, dessa forma, as ligações Fe-O para a KBFO são mais curtas e com um maior caráter covalente. Uma outra explicação é que a energia de uma coordenação tetraédrica é menor que uma octaédrica. Ambas as estruturas estão demonstradas na Figura 2.6 [9,37].

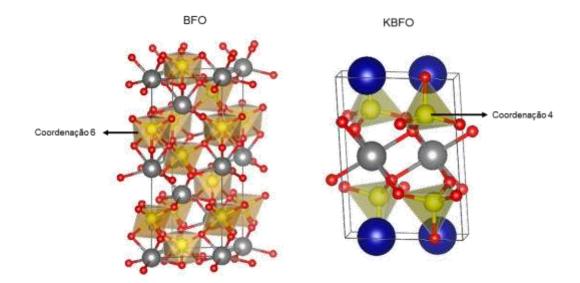


Figura 2.6: Representação da estrutura romboédrica da BFO (*ICSD* n° 75324) e da monoclínica da KBFO, focalizando na coordenação do átomo de Fe. As esferas de cor azul, cinza amarela e vermelhas representam respectivamente os átomos K, Bi, Fe e O. Fonte: Próprio Autor

Essa diminuição de E_g pode trazer um alto ganho na eficiência de conversão fotovoltaica, chegando, teoricamente, em uma eficiência de 30%, frente a uma de 7% da BFO [9].

Segundo o estudo principal por Zhang *et al.* [9] a KBFO tem uma de geometria ortorrômbica ($P2_1cn$, n° 33), chamada de estrutura browmilerita, porém como foi sintetizada de maneira hidrotérmica, tipo que se pode obter estruturas metaestáveis, em suas análises térmicas foi descoberto que há uma transição irreversível para a estrutura monoclínica (P2/c, n° 13) por volta de 575°C. Dessa forma, na Tabela 2.1 está representado um resumo de todos os trabalhos presentes na literatura sobre o sistema KBFO, assim bem como suas estruturas obtidas, temperaturas de síntese, método de síntese e *band gap*.

Tabela 2.1: Resumo dos trabalhos da literatura para o sistema KBFO. (Continua)

Método de Síntese	Temperatura (°C)	Tempo (h)	E _g (eV)	Estrutura	Ref.
Hidrotermal	220	72	1.59	Ortorrômbica	[9]
Estado Sólido	700/750/800/825/85 0	4	X/X/1.76/X/X	Monoclínica	[37]
Solução + spin coating	650	4	1.61	Ortorrômbica	[38]
Estado Sólido	650/750/850/950	4	2.07/1.75/1.65/1.97	X	[39]
Estado Sólido Multiplas cal.	550/650/750	4	X/1.68/X	X	[40]
Sol-Gel	600/700/800	X	X/1.63/X	Ortorrômbica	[41]
Sol-Gel + spin coating	650/750/850	Х	2.43/2.54/2.57	Х	[42]
Sol-Gel	700	3	1.75	Monoclínica	[43]
Pechini	650	12	Х	Monoclínica	[44]
Hidrotermal	220	48	1.63	Ortorrômbica	[45]
Estado Sólido	650/750/850/950	4	X	Ortorrômbica	[46]

Tabela 2.1: Resumo dos trabalhos da literatura para o sistema KBFO. (Conclusão)

Método de Síntese	Temperatura (°C)	Tempo (h)	E _g (eV)	Estrutura	Ref.
Combustão com Citrato	700	6	1.67	Monoclínica	[47]
Estado Sólido	650	4	Х	Monoclínica	[48]
Combustão em Solução	750/800	1	1.70/1.93	Monoclínica	[49]
Hidrotermal	220	72	X	Ortorrômbica	[50]
Pechini + Pulsed Laser Deposition (PLD)	700	1	2.3	Monoclínica	[51]
Sol-gel	700	Х	1.75	Monoclínica	[52]
Combustão com citrato	700	6	1.67	Monoclínica	[53]
Combustão com citrato	700	3.5	1.74	Monoclínica	[54]

2.4 Sínteses de pós cerâmicos

Existem muitos tipos de técnicas para a síntese de pós cerâmicos, ou compostos inorgânicos. As técnicas mais convencionais citadas na literatura são: reação no estado sólido, sol-gel, coprecipitação, reação de combustão, método dos precursores poliméricos, hidrotermal, entre outras e suas variantes com algumas modificações. Cada método tem suas particularidades, vantagens e desvantagens.

2.4.1 Síntese por combustão em solução (SCS)

A síntese por combustão em solução (SCS) ou síntese auto-propagante de alta temperatura (*self-propagating high-temperature synthesis-SHS*), pode alcançar temperaturas da ordem de 3000°C em um curto prazo de tempo, devido à alta exotermia das reações químicas no momento da reação de combustão. Além dessas duas características de síntese, algumas vantagens podem ser citadas:

- i. A simplicidade e o baixo custo para a sua realização;
- ii. A possibilidade de se obter materiais com diversas funcionalidades e estruturas;
- iii. A possibilidade de sintetizar óxidos de estruturas complexas, como óxidos ternários e quaternários com elevada pureza, os quais são difíceis de sintetizar por estado sólido devido à baixa velocidade de reação;
- iv. A possibilidade de se obter pós com elevada área superficial;
- v. A possibilidade da dopagem *in situ* apenas com a mudança da composição química da solução [55,56].

A SCS apresenta três etapas básicas, ilustradas na Figura 2.7, a primeira etapa consiste na mistura dos precursores dos cátion metálicos, o combustível e água para a obtenção de uma solução homogênea. Posteriormente, a solução é aquecida para que haja desidratação e formação de um gel e finalmente ocorre a ignição do meio reacional. A combustão se propaga de forma rápida e ao final

tem-se um produto poroso. Etapas posteriores de calcinação podem ser necessárias para que se desenvolva completamente a formação da fase desejada. A energia para a formação e cristalização advém da combustão, a qual promove a decomposição dos reagentes para que se convertam no produto desejado. Além disso, a geração de gases proporcionada pelos precursores gera um pó de elevada área superficial, porém esses gases são poluentes e tóxicos [55,57,58]

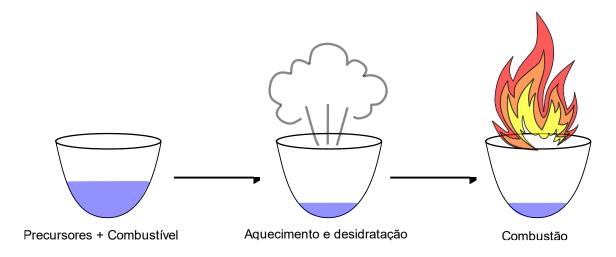


Figura 2.7: Etapas básicas de uma SCS. Fonte: Próprio Autor.

A temperatura de reação é um fator crucial nas sínteses de materiais, para esse tipo de síntese a temperatura de combustão (T_c) pode ser estimada usando a Equação 2.5:

$$T_c = To + \frac{(\Delta H_r^0 - \Delta H_p^0)}{C_p}$$
 (2.5)

Na Equação 2.5, To denota a temperatura ambiente, ΔH_r^0 e ΔH_p^0 são as entalpias de formação dos reagentes e dos produtos, respectivamente, e C_p é a capacidade calorífica dos produtos em pressão constante. Todavia, a temperatura em que ocorre a combustão é muito menor que a calculada apor meio dessa equação, pois, na prática, tem-se fatores que consomem e espalham o calor, como a geração de gases, combustão incompleta dos combustíveis e perda por radiação [55].

Comumente, para a SCS utilizam-se sais metálicos e combustíveis, os quais se comportam como oxidantes e redutores respectivamente. Entre os sais metálicos, os mais utilizados são os nitratos devido à sua boa solubilidade em água, baixa temperatura de decomposição e ainda uma eficiente oxidação atribuída aos grupos NO³⁻ [55].

Um grande número de combustíveis são utilizados na SCS, dentre os quais pode-se citar: glicina [59,60], ureia [61], carbohidrazina [62], alanina [63], ácido cítrico [64], sucrose [65] e entre outros. Vale salientar que misturas [66] de combustíveis são comuns e alguns casos a reação se dá somente pela decomposição exotérmica dos sais metálicos utilizados. A maior parte dos combustíveis possuem em sua estrutura nitrogênio e se diferem pelo poder redutor e a quantidade de gases gerada durante a síntese. Dessa forma, ureia e glicina, são os mais comuns devido à alta facilidade de coordenação com nitratos, a qual aumenta a solubilidade e previne a precipitação durante a evaporação da água. Porém para a sínteses de óxidos ternários e quaternários, tem-se estruturas de coordenação mais complexas e sujeitas a maiores instabilidades [58].

Erri et al. [67] estudaram a reatividade dos grupos funcionais presentes em alguns combustíveis, dessa forma, obtiveram a seguinte ordem de reatividade -NH₂ > -OH > -COOH, onde o grupo amino é o mais reativo, enquanto o grupo carboxílico é de menor reatividade.

A quantidade de combustível adotado na SCS influencia diretamente na morfologia, no tamanho de partícula e na área superficial do pó resultante. A mesma é dada pela razão de oxidantes/redutores, a qual advém da química dos propelentes [68], Equação 2.6:

$$\varphi = \frac{\text{Valência dos componentes oxidantes}}{\text{Valência dos componentes redutores}} = \frac{\sum_{i=1}^{n} N_{i}.O_{i}}{\sum_{i=1}^{m} N_{j}.R_{j}}$$
(2.6)

onde N é igual ao número de mols do elemento cuja valência é indicada pela letra O na equação e a valência do elemento redutor indicada pela letra R, sendo que a valência dos compostos utilizados é igual a soma das valências dos

elementos individuais. Dessa forma, três casos podem acontecer, quando $\varphi=1$ tem-se um sistema estequiométrico, quando $\varphi>1$ tem-se um sistema com deficiência de combustível e $\varphi<1$ há excesso de combustível [55,69].

Vale detalhar alguns casos [57]:

- i. Reação extremamente deficiente em combustível: fornece reações sem chama e grande evolução de gases, os quais são de sua maioria tóxicos (NO_x). Esse tipo de reação é utilizado quando a estabilidade do produto é baixa e calcinações posteriores são requeridas para o completar a reação;
- ii. Reação deficiente em combustível: uma combustão extremamente lenta, com pós altamente porosos de aglomerados macios. Aqui também é necessário etapa de calcinações para que a reação seja completa;
- iii. Reação estequiométrica: a reação de combustão é de forma violenta, sendo que a chama dura em torno de 3-5 segundos, a exotermia é alta e temperaturas elevadas podem ser atingidas. Dessa forma, aglomerados duros são formados, podem ocorrer sinterização parcial do pó obtido;
- iv. Reação com excesso de combustível: a reação é parecida com o caso estequiométrico, porém reações explosivas podem acontecer;
- v. Reação com excesso extremo de combustível: Ocorre a decomposição do gel sem chama e carbonização do produto, esse são geralmente amorfos com alta teor de carbono e precisam ser calcinados por mais tempo no ar para se livrarem dos resíduos carbonáceos. Altas quantidades do gás tóxico CO são liberadas.

Tais casos são observados por Civera *et al.* [70], o qual avaliou essa razão de combustível/oxidante e da temperatura do forno utilizado na síntese da perovskita LaMnO₃, com os resultados foi construído um gráfico afim de ilustrar melhor essas variáveis, apresentado na Figura 2.8.

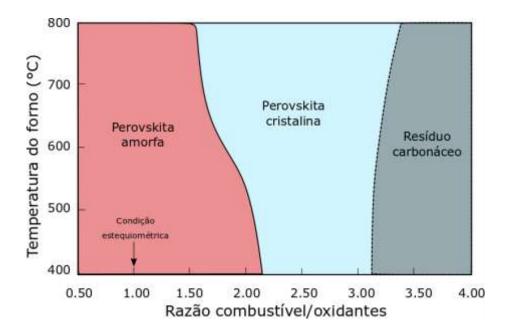


Figura 2.8: Efeito da razão combustível/oxidantes na SCS para a obtenção de LaMnO₃. Dessa forma, φ é o inverso do adotado anteriormente, alguns autores preferem essa nomenclatura, pois tratam apenas o combustível como o componente redutor da combustão, porém pode haver outros componentes redutores como oxalatos [57]. Modificado de [70].

Os autores só conseguiram a obtenção de LaMnO₃ cristalina para razões combustível/oxidante maiores que 2, já com excesso extremo de combustível não ocorre a formação da perovskita e há a formação de resíduos carbonáceos. Mesmo utilizando ureia como combustível, não houve mudanças significativas na área superficial do pó resultante, dessa forma, adicionaram nitrato de amónio, o qual também é um combustível, que ajudou no aumento da área superficial [70].

Isto posto, a SCS é uma ótima rota para a confecção de perovskitas, porém é influenciada por diversos fatores, os quais precisam ser estudados para obter a condição ótima de síntese a o controle da exotermia da reação.

2.4.2 Métodos dos precursores poliméricos

O método dos precursores poliméricos (PP) foi criado e patenteado por Maggio Pechini [71] na década de 60, inicialmente foi desenvolvido com o intuito de sintetizar niobatos e titanatos de chumbo, com o passar do tempo foi aprimorado para o desenvolvimento de óxidos complexos. Esse método consiste na formação de complexos metálicos (quelatos) a partir de um ácido carboxílico, sendo o ácido cítrico o mais comum, posteriormente ocorre a reação de polimerização (esterificação) na presença de um polialcool, geralmente etilenoglicol. Dessa forma, os cátions de interesse se arranjam de maneira aleatória na rede polimérica permitindo uma maior homogeneidade do produto a ser formado. A Figura 2.9 representam esquematicamente as reações de complexação e polimerização do método de Pechini, considerando os dois reagentes mais comuns [72–75].

Figura 2.9: Esquema da reação de poliesterificação do citrato metálico com o etilenoglicol. Modificado de [72].

A reação de polimerização ocorre acompanhada por um aquecimento entre 80-200°C, com a evaporação da água a cadeia polimérica se desenvolve e o excesso de água é retirado, como resultado tem-se uma "resina" polimérica. Para a confecção de filmes a síntese é interrompida nesse estágio e a resina é

depositada sob um substrato, por *spin coating* ou *dip coating*, e dirigido ao tratamento térmico. Para a formação de um pó cerâmico, a resina é tratada termicamente entre 250-300°C para a eliminação do excesso de material orgânico, esse produto é comumente chamado de "*puff*" e em seguida é tratado termicamente na temperatura desejada para a formação da fase estudada [72,75,76].

A principal vantagem desse método é solucionar os problemas de homogeneidade, permitir a dopagem com alto controle em concentrações baixas e modificações do método tradicional com outros polímeros, as quais permitem o controle da morfologia e da complexação dos cátions envolvidos no sistema. A principal desvantagem é que os pós obtidos são facilmente aglomerados devido às suas partículas pequenas [72,76].

2.4.3 Síntese hidrotérmica

Em termos de controle de reação e de seus parâmetros, a síntese hidrotérmica se é uma excelente alternativa, pois permite a obtenção de partículas, geralmente em escalas nanométricas, sob condições brandas quando comparadas as de outros métodos de sínteses.

O termo "hidrotermal" é de origem geológica, sendo que geólogo britânico Roderick Murchison (1792-1871) utilizou pela primeira vez para descrever a ação da água em elevada temperatura e pressão, se referindo as mudanças na crosta terrestre, levando a formação de rochas e minerais [77,78]. Além disso, em termos químicos, o método hidrotermal de síntese pode ser definido como uma reação heterogênea na presença de solventes aquosos ou mineralizadores sob pressões maiores que a atmosférica e temperatura, tais condições levam a dissolução e recristalização de materiais que são insolúveis em condições normais. O termo solvotermal também é aceito para reações que utilizam solventes não aquosos [78,79].

Nesse método, a síntese é conduzida, geralmente, em pressão autógena que corresponde à pressão de vapor saturada da solução em uma temperatura e composição específica. A síntese ocorre em um reator totalmente fechado, assim com o aumento da temperatura e pressão, o solvente ou a mistura de solventes usados no processo tem sua temperatura aumentada acima do seu ponto de ebulição. A pressão e outros parâmetros da reação dependem da composição, da temperatura e do fator de preenchimento (FF, responsável pela pressão), o qual é a razão entre volume da mistura com o volume total do recipiente do reator, dessa forma, apenas com a mudança de um desses parâmetros a reação se torna diferente, Figura 2.10 [79,80].

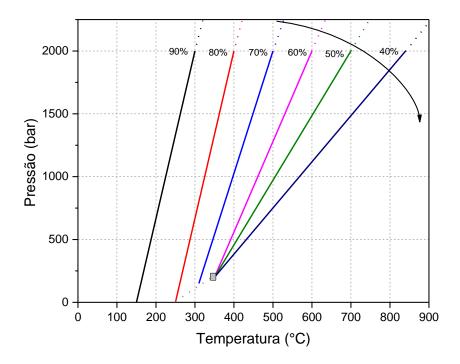


Figura 2.10: Esquema da correlação da pressão e da temperatura para a água como solvente, com o fator de preenchimento do reator como parâmetro, onde a seta indica ao sentido de diminuição do fator de preenchimento. Modificado de [81].

O reator utilizado para a síntese necessita conter algumas características específicas, dentre as quais podem ser citadas: ser inerte aos regentes, produtos e intermediários químicos; ser de fácil montagem; possuir dimensões suficientes

para obter um gradiente de temperatura desejado; ser resistente mecanicamente para suportar altas pressões e ser à prova de vazamentos.

O sistema reacional sofre mudanças devido à submissão em regime hidrotermal, com o aumento da temperatura e da pressão do sistema, a densidade, o produto iônico, a constante dielétrica e a viscosidade dos solventes estão aptas a mudanças conforme exemplificado na Figura 2.11. Se tratando da água, solvente mais utilizado nas sínteses químicas, sua densidade diminui com o aumento da temperatura, enquanto a densidade da fase gasosa aumenta. Quando os parâmetros alcançam o ponto crítico, o qual para água é 374°C e 218 atm, a diferença entre a fase liquida e gasosa desaparecem e o solvente existente é um fluido supercrítico. Quanto à constante dielétrica diminui com o aumento da temperatura e move-se para valores característicos de solventes apolares, permitindo a dissolução de precursores apolares. Isso causa uma maior reatividade, solubilidade e difusividade dos reagentes da mistura, que em muitos casos seriam insolúveis e não reativos. Dessa forma, muitos materiais inorgânicos podem ser produzidos com temperaturas mais baixas e com a utilização de menos solventes [79].

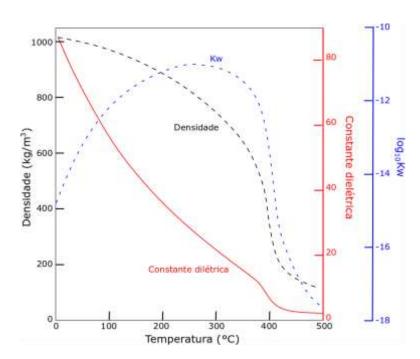


Figura 2.11: Densidade, constante dielétrica e produto iônico (K_w) da água em 30 MPa em função da temperatura. Modificado de [79].

No meio reacional, além do solvente, existem os precursores, os mineralizadores e em alguns casos os agentes quelantes. Os precursores atuam como os doadores de cátion para a formação da composição desejada, como já explicado na síntese SCS. Os mineralizadores são usados para promover o controle do pH, promover a solubilidade das espécies precursores, além disso, acelera a taxa de cristalização e diminuir a temperatura de reação de forma a catalisar a reação de desidratação do hidróxido metálico do precursor [82].

Há muitos estudos e teorias de como ocorre a formação do composto desejado sob as condições hidrotérmicas, sendo que a mais aceita é baseada nas teorias termodinâmicas de nucleação e crescimento. O crescimento de um cristal é conduzido de duas maneiras [83]:

- A recristalização da substância sólida, incluindo sua dissolução na fase líquida, transferência de massa da substância dissolvida para a semente.
- ii. Dissolução dos componentes da mistura com a ajuda da transferência de massa convectiva para a semente e interação dos componentes dissolvidos com a superfície da semente.

A Figura 2.12 esquematiza essas duas condições para o BaTiO₃, sendo que esses são os dois mecanismos mais difundidos na literatura. Onde a primeira transformação leva em conta a dissolução completa do sal de bário e depois sua recristalização com auxílio da semente/substância sólida de TiO₂. Já a segunda reação proposta é a dissolução do sal de bário e sua posterior precipitação, com posterior dissolução do TiO₂ o qual é consumido para a formação do BaTiO₃ [84].

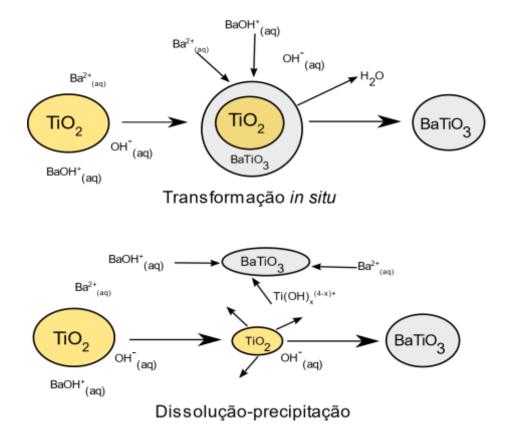


Figura 2.12: Esquema dos mecanismos mais consolidados na literatura para a nucleação e crescimento sob condições hidrotérmicas. Modificado de [84].

Dentre as vantagens desse tipo de síntese pode-se citar: a obtenção de produtos de elevada pureza e homogeneidade, obtenção de fases metaestáveis com propriedades únicas, distribuição estreita de tamanho partículas, tamanho de partículas da ordem nanométrica, obtenção de compostos de estruturas complexas e refinadas, morfologia controlada, elevada cristalinidade e as fases raramente necessitam de calcinações posteriores à síntese [78,79].

Portanto, esse método é atrativo para o desenvolvimento de perovskitas para aplicações fotovoltaicas pois consegue-se obter fases de elevada pureza e homogeneidade.

3 MATERIAIS E MÉTODOS

Esta seção abordará os materiais e métodos de caracterizações utilizados durante o desenvolvimento dessa dissertação, assim bem como a metodologia empregada.

Inicialmente, foi realizado o estudo da síntese por combustão em solução, na qual desenvolveu-se experimentos com o tipo de combustível utilizado e a variação do teor deles no meio reacional. Posteriormente, estudou-se a síntese pelo método dos precursores poliméricos, o qual permite a produção de uma resina para uma possível deposição em filmes finos. Por fim, estudou-se a síntese hidrotérmica, nesta foi realizada a variação do fator de preenchimento do reator e do tempo de reação

Ao decorrer dessa dissertação foram empregadas abreviações para se referir às amostras do material estudado, sendo discriminadas na Tabela 3.1.

Tabela 3.1: Abreviações empregas nesse trabalho de dissertação.

Abreviação	Nome completo			
	KBFO sintetizada por meio do método Combustão			
$SCS\text{-}\varphi\text{-}combust\'ivel\text{-}T$	em Solução com variação do teor e tipo de			
	combustível com ou sem calcinação			
	KBFO sintetizada por meio do método dos			
PP-T-t	precursores poliméricos com determinada			
	temperatura e tempo			
	KBFO sintetizada por meio da síntese Hidrotérmica			
SH-FF-T-t	com os parâmetros fator de preenchimento (FF)			
	temperatura e tempo.			

3.1 Síntese da fase KBiFe₂O₅

Os materiais utilizados para a síntese da fase KBFO pelos diferentes métodos empregados – combustão em solução, precursores poliméricos e hidrotérmico – estão dispostos na Tabela 3.2.

Tabela 3.2: Reagentes utilizados para cada método de síntese.

Método	Reagente	Pureza	Fabricante	
	KNO ₃	99.0%	Neon	
	Bi(NO ₃) ₃ .5H ₂ O	98.0%	Neon	
Solução em combustão	Fe(NO ₃) ₃ .9H ₂ O	98.0%	Fisher	
	CH ₄ N ₂ O (Ureia)	98.0%	Neon	
	C ₆ H ₈ O ₇ (Ac. Cítrico)	99.5%	Synth	
	Bi(NO ₃) ₃ .5H ₂ O	98.0%	Neon	
Hidrotermal	Fe(NO ₃) ₃ .9H ₂ O	98.0%	Fisher	
	КОН	85.0%	Neon	
	KNO ₃	99.0%	Neon	
	Bi(NO ₃) ₃ .5H ₂ O	98.0%	Neon	
	Fe(NO ₃) ₃ .9H ₂ O	98.0%	Fisher	
Precursores poliméricos	C ₆ H ₈ O ₇ (Ac. Cítrico)	99.5%	Synth	
r recursores politilericos	C ₂ H ₆ O ₂ (Etilenoglicol)	99.0%	Synth	
	HNO ₃	65.0%	Neon	
	NH ₄ OH	27.0%	Synth	
	111 1401 1	(NH ₃)	Oymun	

3.1.1 Síntese por combustão em solução (SCS)

Pós da fase KBFO com estrutura cristalina monoclínica foram obtidos pelo método por combustão em solução, com a variação do tipo e do teor de combustível. A SCS foi escolhida devido a sua alta exotermia de reação, a qual contribui para a formação de fases complexas e a obtenção de pós de elevada área superficial.

Para todas as composições e suas respectivas variações, utilizou-se conceitos da química dos propelentes para o cálculo das quantidades dos reagentes utilizados, tal teoria se baseia na valência de cada composto, sendo que esta é resultante da valência individual de cada elemento do composto. Sendo que para os elementos K, N, O, Bi, H, Fe, e C as valências individuais são +1, 0, -2, +3, +1 e +4 respectivamente. Assim, a Tabela 3.3, apresenta a valência resultante de cada reagente utilizado.

Tabela 3.3: Reagentes utilizados para a SCS e suas respectivas valências resultantes.

Valência Resultante	
-5	
-15	
-15	
+6	
+18	

Os nitratos metálicos apresentam valência resultante negativa, característica oxidante, enquanto os combustíveis possuem valências resultantes positivas, característica redutora. Para a aplicação dos conceitos da química dos propelentes considerou-se a reação química geral abaixo, seguindo a proporção de 1:1:2 (K:Bi:Fe) para os precursores metálicos, com isso e com a Equação 3.2 é possível determinar o teor de combustível com base no balanço das valências resultantes dos compostos formadores do sistema reacional.

$$1 KNO_3 + 1 Bi(NO_3)_3.5H_2O + 2 Fe(NO_3)_3.9H_2O + x(NH_2)_2CO \rightarrow 1 KBiFe_2O_5 + x CO_2 + \frac{(46+x)}{2}H_2O + \frac{(11+x)}{2}N_2$$
 (3.1)

$$\varphi = \frac{\text{Valência dos componentes oxidantes}}{\text{Valência dos componentes redutores}} = \frac{\sum_{i=1}^{n} N_{i}.O_{i}}{\sum_{j=1}^{m} N_{j}.R_{j}}$$
(3.2)

Com isso, considerando a condição estequiométrica ($\phi = 1$), conseguese encontrar a quantidade de mols de ureia.

$$1(5) + 1(15) + 2(15) = x(6)$$
 (3.3)

$$x = 8.3 \text{ mols de ureia}$$
 (3.4)

Para as reações com excesso ou deficiência de combustível, ajustou-se a quantidade com base no valor de φ , sendo que quando $\varphi < 1$ o sistema reacional se encontra em uma condição de excesso de combustível e $\varphi > 1$ de deficiência de combustível. Para a condição reacional com ácido cítrico como combustível e a condição de mistura dos combustíveis foi adotado o mesmo procedimento para os cálculos. Dessa forma, as condições avaliadas foram com 20% de deficiência de combustível ($\varphi = 1.2$), estequiométrica ($\varphi = 1.0$), 50% ($\varphi = 0.5$) e 80% ($\varphi = 0.2$) de excesso de combustível, essa última apenas para a ureia como combustível.

Para a realização das reações os precursores metálicos e o combustível foram misturados com água deionizada em um cadinho de sílica de vítrea. A mistura foi mantida na temperatura de 60°C com agitação constante por aproximadamente 2h até se obter uma mistura homogênea. Em seguida elevouse a temperatura da placa de aquecimento para 100°C para promover a evaporação da água. A temperatura da placa foi elevada novamente até 400°C, dessa forma, com a evaporação da água, a mistura se tornou mais viscosa formando um gel. Por fim, levou-se a mistura para um forno pré-aquecido em 600°C para ocorrer a ignição do sistema reacional, após o fim da reação a mistura foi mantida nessa temperatura por 15 minutos para eliminar quantidades residuais de matéria orgânica.

Os pós obtidos para cada condição analisada foram homogeneizados com almofariz de ágata e pistilo, peneirados em malha #170 com abertura de 90 µm, posteriormente calcinados em diferentes temperaturas (650 e 750°C) por 2h e 1h respectivamente, sob taxa de aquecimento de 5°C/min em atmosfera ambiente.

3.1.2. Síntese pelo método dos precursores poliméricos (PP)

Pós da fase KBFO com estrutura cristalina monoclínica foram obtidos pelo método dos precursores poliméricos. Esse método foi escolhido devido à sua versatilidade para aplicações futuras em filmes finos.

Para a realização do sistema reacional, primeiramente misturou-se etilenoglicol e ácido cítrico na proporção molar de 4:1 e aqueceu-se a 80°C até a formação de uma solução homogênea. Os precursores metálicos foram dissolvidos separadamente em água deionizada e ácido nítrico, sendo que para o Bi(NO₃)₃.5H₂O utilizou-se um concentração de 2 M de ácido nítrico, para o Fe(NO₃)₃.9H₂O 0.5 M e para KNO₃ 0.5 M. Posteriormente, a solução de etilenoglicol com ácido cítrico foi resfriada até a temperatura ambiente e todas as soluções foram misturadas em uma única, o pH foi elevado até 9 com a adição de NH₄OH e a água foi evaporada em 200°C até formar um gel viscoso. Esse gel viscoso foi levado ao forno a 250°C por 12h para a formação de um "puff", o pó foi homogeneizado e calcinado em diferentes temperaturas (450, 550, 650, 750 e 850°C) por 1h sob taxa de aquecimento de 5°C em atmosfera ambiente.

3.1.3. Síntese hidrotérmica

Pós da fase KBFO com estrutura cristalina ortorrômbica foram obtidos pelo método de síntese hidrotermal, esse método foi escolhido devido à possibilidade de estudar a formação de fases metaestáveis, com elevado grau de homogeneidade e tamanhos médios de partículas pequenos.

Para o estudo do sistema hidrotermal preparou-se duas misturas, sob agitação, em béqueres diferentes, a primeira com 0,2 M de Bi(NO₃)₃.5H₂O e a segunda com 0,2 M de Fe(NO₃)₃.9H₂O com o dobro do volume da primeira, ambas em água deionizada. Posteriormente juntou-se as duas misturas e adicionou-se 50 g de KOH, cuja função é atuar como mineralizador e fonte de K⁺ para o sistema reacional, e deixou esfriar até a temperatura ambiente, pois com a adição de KOH no sistema ocorre liberação de calor. Por fim, a mistura, a qual

se tornou uma suspensão é colocada em um copo de Teflon e levada ao reator, o qual teve seu tempo e fator de preenchimento variados.

Alguns estudos para BiFeO₃ as reações no interior do reator, de forma análoga pode-se expandir as mesmas para o sistema KBFO, elas estão demonstradas na Equação 3.5, 3.6, 3.7 e 3.8 [36,85].

$$Bi(NO_3)_3 \to Bi^{+3} + 3NO_3^-$$
 (3.5)

$$Fe(NO_3)_3 \to Fe^{+3} + 3NO_3^-$$
 (3.6)

$$Bi^{+3} + Fe^{+3} + OH^{-} \rightarrow Bi(OH)_3 + Fe(OH)_3$$
 (3.7)

$$Bi(OH)_3 + 2Fe(OH)_3 + KOH \rightarrow KBiFe_2O_5$$
 (3.8)

Os pós resultantes foram lavados com água destilada e colocados em estufa a 110°C para secar, peneirados em malha #170 com abertura de 90 µm e encaminhado para as caracterizações pertinentes.

3.2 Caracterizações

3.2.1 Tratamentos térmicos (calcinação)

Os pós obtidos a partir do método SCS e PP foram calcinados em um forno tipo mufla EDG 3000 sob uma taxa de aquecimento de 5°C/min e em atmosfera convencional, na Figura 3.1 está demonstrado a programação de rampa e patamares para os dois métodos de síntese tratados termicamente. As temperaturas para a realização das calcinações foram obtidas por meio da técnica de TG/DTG. A síntese hidrotérmica não necessita de calcinação, pois o pó resultante já é esperado ser da fase desejada.

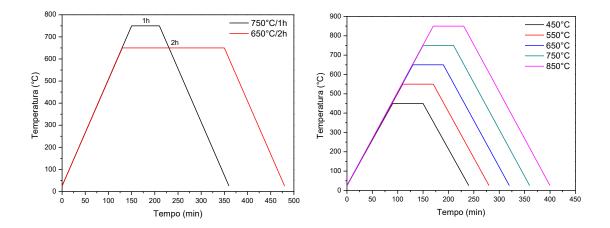


Figura 3.1: Curva empregadas nos tratamentos térmicos realizadas nas sínteses por combustão em solução e precursores poliméricos. Fonte: Próprio Autor.

3.2.2 Difração de Raios X (DRX)

Os pós obtidos das sínteses foram analisados por meio da técnica de DRX, medidas obtidas com o equipamento Difratômetro Bruker D8 Advance ECO localizado no Laboratório de Caracterização Estrutural (LCE) no DEMa-UFSCar, operando a 40 kV, 25 mA, com radiação Cu K α = 1.54056 Å, 20 variando de 10 a 90° com um passo de 0,02° e uma velocidade de 0,10°/s.

Os difratogramas das amostras foram analisados e comparados qualitativamente com as fichas cristalográficas da base de dados *Inorganic Crystal Structure Database (ICSD*), utilizando o software *X'Pert HighScore Plus* ®, com isso foi possível identificar as fases presentes nos pós.

Para o cálculo dos tamanhos de cristalitos (Tc) foi utilizada a Equação 3.9, proposta por Scherrer:

$$D = \frac{k\lambda}{\beta \cos\theta} \tag{3.9}$$

onde D é o diâmetro de Scherrer, k é o fator de correção sendo considerado igual a 0.9, λ representa a comprimento de onda da radiação utilizada (Cu K α =

1.54056 Å), β corresponde a largura do pico a meia altura e θ é o ângulo que ocorreu a difração, cujo é utilizado em radianos.

3.2.3 Análises térmicas (TG/DSC)

O comportamento térmico das amostras foi avaliado por meio das técnicas de Termogravimetria (TG) e Calorimetria Exploratória Diferencial (DSC) realizadas em um equipamento Netzsch STA 449C Júpiter, com taxa de aquecimento de 5°C/min e atmosfera de argônio.

3.2.4 Microscopia Eletrônica de Varredura (MEV)

As características microestruturais do pó obtido foram estudados com a utilização da técnica de microscopia eletrônica de varredura, para isso foi utilizado os microscópios: Philips XL-30 FEG equipado com Espectroscopia de raios X por Dispersão de Energia (EDS) e Phillips XL-30 TMP.

A preparação de amostras consistiu na dispersão dos pós em álcool isopropílico com auxílio de um equipamento de ultrassom por 15 minutos para uma possível quebra dos aglomerados. Dessa forma, as amostras foram gotejadas em porta amostras de alumínio, os quais foram recobertos com ouro pulverizado.

As micrografias foram obtidas por meio da utilização dos detectores de elétrons secundários (SE) e retroespalhados (BSE), o primeiro para a avaliação da topografia e o segundo para avaliar qualitativamente a composição química. Por meio do EDS foi possível realizar o mapeamento dos elementos químicos e verificar a homogeneidades das partículas em termos de distribuição dos elementos.

3.2.5 Espectroscopia de absorção na região do Ultravioleta-Visível (UV-VIS) com reflectância difusa

Os valores de *band gap* para os pós foram obtidos utilizando o espectrômetro Varian Carry 5G, programado no modo reflectância difusa, varrendo a faixa de 250 a 900 nm. Essa técnica avalia o processo de transição eletrônica, principalmente para semicondutores.

Para o processo de interpretação do espectro de reflectância difusa utiliza-se da teoria de Kubelka-Munk que apresenta a Equação 3.9 abaixo como característica:

$$F(R_{\infty}) = \frac{(1 - R_{\infty})^2}{2R_{\infty}} = \frac{k}{s}$$
 (3.9)

onde R_{∞} , k e s são respectivamente a reflectância difusa da amostra, a constante de absorção e o coeficiente de espalhamento. Vale salientar que o fator s é praticamente independente do comprimento de onda, por isso ele pode ser negligenciado para essa análise permitindo o uso da reflectância difusa para obtenção de E_{9} para pós. A reflectância difusa, R_{∞} , é a razão entre intensidade refletida pela a amostra e a referência. Wood e Tauc relacionaram o *band gap* (E_{9}) do material com o coeficiente de absorção linear (α) por meio da Equação 3.10 abaixo:

$$\alpha h \nu = C_1 (h \nu - E_g)^n \tag{3.10}$$

onde h, ν , n e C₁ são respectivamente a constante de Planck, a frequência da radiação, valor associado ao tipo de transição (direta ou indireta) e uma constante de proporcionalidade que depende do material. Rearranjando a equação, se obtém a Equação 3.11 abaixo:

$$(\alpha h \nu)^{\frac{1}{n}} = C_1^{\frac{1}{n}} (h \nu - E_g) \tag{3.11}$$

Vale ressaltar que uma transição direta é definida por um vetor de onda (k), sendo que a transição da banda de valência para a de condução não possui desvio na sua trajetória. Já a transição direta, o vetor k possui um desvio da sua trajetória, ou seja, há um momento associado, pois o ponto de máxima energia da banda de valência não está alinhado com o ponto mínimo de energia da banda de condução [86].

Se tratando de um espalhamento difuso perfeito para um dado material, o coeficiente k da Equação 3.9 se torna igual a 2α, dessa forma, com o rearranjo da Equação 3.9 e substituição na 3.11, obtém se a Equação 3.12 abaixo:

$$[F(R_{\infty}).h\nu]^{1/n} = C_2(h\nu = E_q)$$
 (3.12)

Para um material que possui *band gap* direto o parâmetro n presente nas equações assume um valor de n=0.5, já para um material que possui *band gap* indireto assume-se n=2.

Portanto, para a obtenção dos valores de E_9 para as amostras, utilizou-se o gráfico de Tauc, cujo consiste em analisar $[F(R_\infty).hv]^{1/n}$ versus hv, onde, o material estudado nessa dissertação possui band gap indireto, dessa forma, n=0.5 conforme o trabalho de Zhang et al [9]. O valor de E_9 é obtido extrapolando uma linha reta para $\alpha=0$.

4 RESULTADOS E DISCUSSÃO

4.1 PARTE I: Combustão em solução

As reações foram realizadas variando a quantidade de combustível introduzida no meio reacional, ou seja, utilizou-se ϕ =0.2, 0.5,1.0 e 1.2, sendo que está em uma condição decrescente na quantidade de combustível.

As sínteses tiveram suas intensidades avaliada de forma qualitativa e comparativa umas com as outras, tais resultados estão apresentados na Tabela 4.1. É importante salientar que todas as combustões que foram acompanhadas de ignição, o tempo que a chama persistiu foi de aproximadamente 5 segundos.

Tabela 4.1: Condições de síntese e avaliação qualitativa da intensidade.

Combustível	Condição	Intensidade	
	φ=1.2	Pouco intensa	
-	φ=1.0	Intensa	
Ureia	φ=0.5	Muito intensa	
-	m=0.0	Não ocorreu	
	φ=0.2	combustão	
	φ=1.2	Sem ignição	
Ácido cítrico	φ=1.0	Sem ignição	
-	φ=0.5	Sem ignição	
Ac. cítrico + ureia	φ=1.0	Intensa	

Avaliando a tabela acima, de acordo com a literatura, era esperado que o sistema reacional que utiliza ureia como combustível fosse de maior intensidade, pois já foi mencionado anteriormente que os grupos funcionais que contêm nitrogênio em sua composição apresentam uma maior reatividade. Dessa forma, quanto maior a quantidade de combustível mais intensa é a reação, sendo que o tempo não é afetado de maneira significante. Já para o sistema reacional que utiliza o ácido cítrico não houve ignição, porém a combustão ocorreu de maneira interna.

A Figura 4.1 ilustra o decorrer da reação para ureia como combustível, assim bem como sua intensidade para a condição φ=0.5.

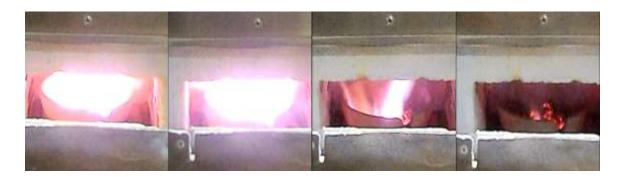


Figura 4.1: Evolução da intensidade da chama para a reação de combustão da amostra SCS-0.5-ureia.

Na síntese utilizando ϕ =1.2 obteve-se uma combustão pouco intensa comparada com a condição estequiométrica, pois apresenta uma quantidade menor de combustível, assim, o produto obtido foi de aspecto esponjoso, devido a evolução dos gases provindo da reação. Alguns agregados duros estavam presentes no pó obtido, típicos da alta exotermia da reação, já que a evolução repentina da temperatura gera uma pré sinterização das partículas. Já para as condições ϕ =1.0 e 0.5, a intensidade da reação aumentou conforme se aumentou o teor de combustível no meio reacional, influenciando diretamente na quantidade de agregados formados no produto. Com uma reação mais intensa, mais agregados se formaram e menos controle da exotermia da reação se teve. Com excesso extremo de combustível, ϕ =0.2, a combustão não ocorreu, como já previsto na literatura, sendo que muito combustível pode afogar o sistema, pois há a presença de muita matéria orgânica no meio, gerando apenas a carbonização do produto.

Os produtos da SCS estão mostrados na Figura 4.2, para todas as condições o aspecto foi semelhante, diferenciando apenas na facilidade de desaglomeração, a qual se torna mais difícil com o aumento da intensidade da combustão e da reatividade do mesmo.

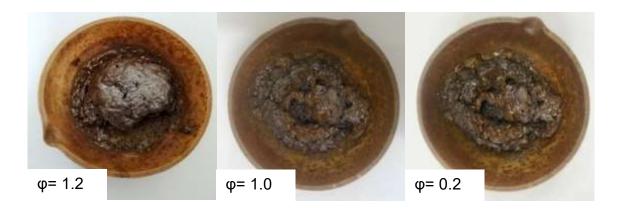


Figura 4.2: Aspectos dos produtos formados após combustão para as condições de síntese ϕ =1.2, ϕ =1.0 e ϕ =0.2.

O ácido cítrico foi empregado como combustível e seu excelente efeito de complexação dos cátions metálicos, visto que é majoritariamente utilizado no método dos precursores poliméricos devido à sua facilidade de formação de quelatos (citratos) metálicos. Dessa forma, os produtos obtidos foram facilmente desaglomerados, pois à combustão não foi acompanhada de ignição, apresentando poucos agregados.

A mistura dos combustíveis buscou alinhar a alta exotermia provocada pela ureia e a facilidade de complexação do ácido cítrico, com isso, a combustão ocorreu e o produto obtido foi um intermediário entre os dos combustíveis isolados.

4.1.1 Simulação da estrutura monoclínica e seu padrão de difração

A estrutura cristalina da KBFO foi simulada com o auxílio do software VESTA® [87] e as posições presentes no trabalho de Zhang *et al.* [9], com isso, foi possível simular o padrão de difração teórico e verificar de maneira mais precisa a formação das fases nas amostras sintetizadas, pois nas bases de dados não há o arquivo *cif* disponível. Na Tabela 4.2 estão representadas as posições utilizadas, os parâmetros de rede e o grupo espacial utilizado para a montagem da estrutura teórica e na Figura 4.3 está representada a estrutura e o difratograma gerado.

Tabela 4.2: Parâmetros utilizados para a simulação da estrutura monoclínica e o difratograma da KBFO [9].

Átomo	Posição	Ocupação	X (Å)	Y (Å)	Z (Å)
Fe	4g	1.0	0.2282	0.1635	0.2625
Bi	2f	1.0	0.5	0.6724	0.25
K	2e	1.0	0	0.685	0.25
01	4g	1.0	0.7188	0.0666	0.5289
02	4g	1.0	0.6567	0.4151	0.1064
О3	2e	1.0	0	0.2273	0.25

Grupo espacial: P2/c; N° 13; a=7.8987 Å; b= 6.0331 Å; c=5.7744 Å; β =94.4790°

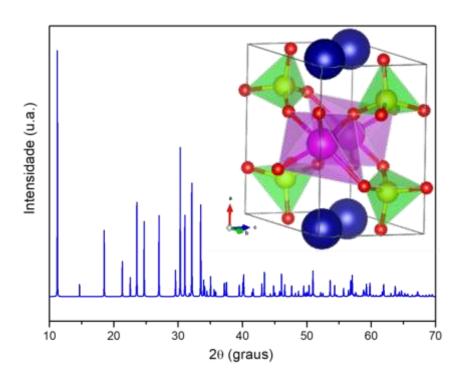


Figura 4.3: Difratograma gerado pelo software VESTA® e a estrutura monoclínica da KBFO, onde as esferas azuis, rosas, vermelhas e amarelas representam respectivamente os átomos de K, Bi, O e Fe.

Para a estrutura monoclínica, o pico característico, ou seja, o de maior intensidade está localizado em 11.22° e corresponde ao plano (100). Esse

difratograma simulado, quando comparado com os presentes na literatura, é representativo da fase estudada.

4.1.2 Análises térmicas

As análises térmicas foram realizadas com intuito de se verificar se a combustão foi suficiente para a formação da fase desejada, se houve alguma decomposição ou formação de fase durante o aquecimento e as respectivas perdas de massa. Além disso, foi possível investigar uma possível temperatura de calcinação para a completa formação da fase desejada. A Figura 4.4 apresenta a análise térmica para a amostra dos pós as prepared para a amostra SCS-0.5-ureia.

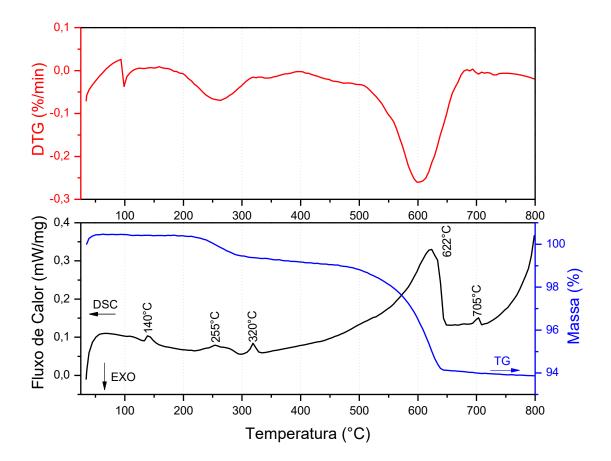


Figura 4.4: TG/DTG/DSC para a amostra SCS-0.5-ureia.

Os primeiros eventos térmicos, de origem endotérmica, presentes no DSC correspondem respectivamente a vaporização da água estrutural presente no pó

e a decomposição da matéria orgânica residual da reação de combustão, já que a ureia é um composto orgânico, todos esses eventos são acompanhados por uma perda de massa da amostra. Da mesma forma, em 622°C ocorre um pico mais intenso acompanhado por uma perda de massa de maior intensidade sendo que pode estar relacionado à alguma decomposição de fase do sistema, um estudo de Zhang et al. [37] mostrou, por meio da análise de DSC, que em temperaturas de aproximadamente 685°C e 803°C ocorrem decomposições de fase, dessa forma, em 705°C também pode ser uma decomposição de fase. Na Tabela 4.3 há um resumo dos eventos térmicos encontrados.

Tabela 4.3: Resumo dos eventos térmicos presentes no DSC da amostra SCS-0.5-ureia.

Temperatura (°C)	Evento Térmico
140	Vaporização d'água
255	Decomposição da matéria
255	orgânica restante da combustão
220	Decomposição da matéria
320	orgânica restante da combustão
622	Decomposição de fase
705	Decomposição de fase

Após a calcinação da amostra em 750°C durante 1h foi realizado um novo ensaio com as mesmas condições anteriores para verificar se a temperatura e o tempo empregados foram suficientes para a completa formação da KBFO. Dessa forma, na Figura 4.5, observou-se que não houve perda de massa, assim bem como nenhum evento térmico foi detectado pelo DSC, concluindo que a condição de calcinação foi suficiente para a formação completa da fase de interesse.

Vale salientar que decidiu-se calcinar as amostras em uma temperatura máxima de 750°C, pois vários trabalhos mostram que a partir de 800°C começa a formação de fases secundárias a partir da decomposição da KBFO, sendo que o K e o Bi volatilizam facilmente, da mesma forma sistemas de BFO mostram diversas decomposições de fase acima dessa temperatura [33,34,40,41].

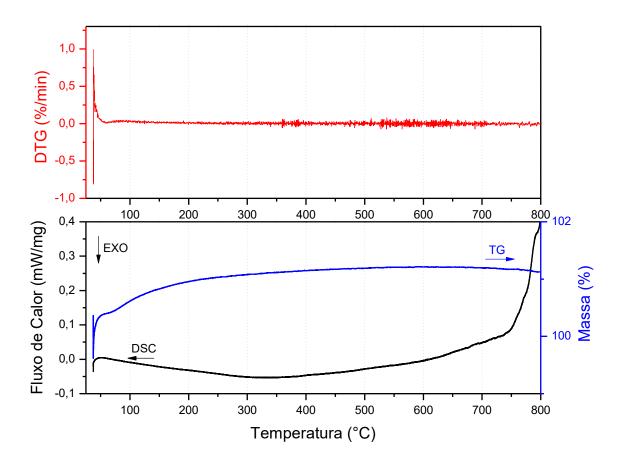


Figura 4.5: TG/DTG/DSC para a amostra SCS-0.5-ureia-750.

4.1.3 DRX do pó as prepared

Após a síntese, a difratometria de raios X foi realizada com o intuito de identificar as fases presentes, a Figura 4.6 apresenta os difratogramas para o sistema com ureia como combustível, assim bem como a variação de sua quantidade. Para todas as condições não houve a formação majoritária da fase desejada, apenas na condição φ=0.5 houve o início da cristalização da KBFO, porém todas as composições apresentaram as fases BiFeO₃ (*ICSD*-75324) e

Bi₂Fe₄O₉ (*ICSD*-20067). Provavelmente, a energia gerada durante a combustão não foi suficiente para a formação da fase desejada sem a presença de fases secundárias ou o tempo foi muito curto. Como a ureia é um combustível com muita reatividade, sua combustão ocorre de forma explosiva dificultando o controle reacional, atingindo temperaturas elevadas, a qual leva a formação de várias fases secundárias numa mesma amostra e ainda propícia a decomposição da BiFeO₃. Outra questão importante de se levantar, que a estrutura complexa da KBFO dificulta a formação imediata da fase, dessa forma, necessita-se de tempo para que os íons se rearranjem na estrutura desejada. Dessa forma, uma etapa de calcinação foi necessária para se obter a KBFO.

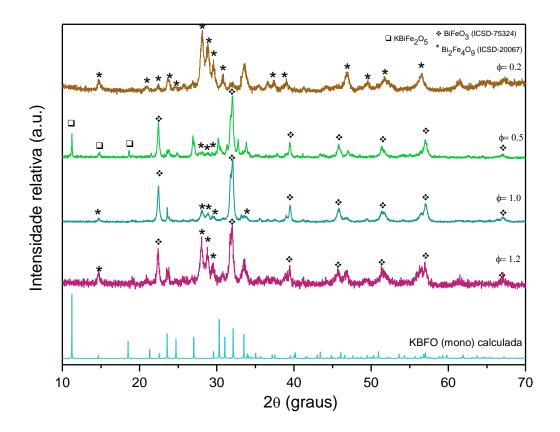


Figura 4.6: Difratograma de raios X para as variações do teor de ureia utilizado nas reações de combustão para o sistema KBFO.

Para o combustível ácido cítrico, Figura 4.7, todos os difratogramas apresentaram a formação de BiFeO₃ (*ICSD*-75324) como fase majoritária e em apenas uma condição iniciou-se a cristalização da KBFO. Como o ácido cítrico tem uma menor reatividade e gera mais matéria orgânica residual,

consequentemente com uma maior formação de CO₂ durante a reação, ela se torna mais controlada e sem a presença de ignição, tornando a reação mais controlada, porém sem a energia suficiente para nuclear a KBFO. Já, por outro lado, não atinge temperatura elevadas, o qual contribui para a não decomposição da BiFeO₃ em outras fases conforme descrito na literatura [30,33,34].

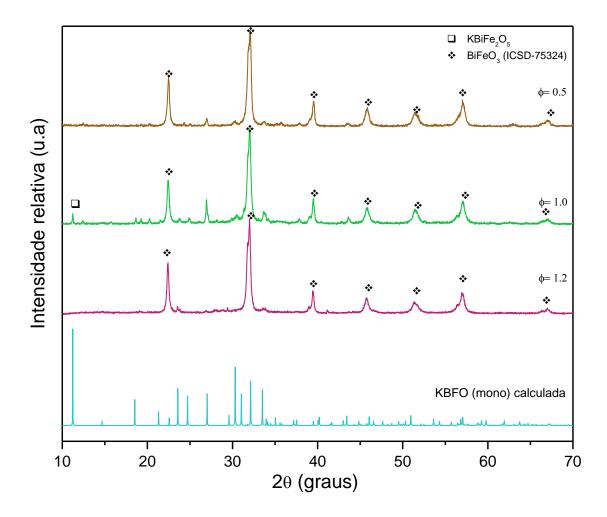


Figura 4.7: Difratogramas de raios X para as variações do teor de ácido cítrico utilizado nas reações de combustão para o sistema KBFO.

Para a síntese com a mistura de ambos os combustíveis, Figura 4.8, obteve-se a fase KBFO em conjunto com a fase BiFeO₃ (*ICSD*-75324), observa-se picos menos definidos quando comparados ao de ácido cítrico, devido à irregularidade que a ureia traz para o sistema reacional, tornando-o intenso e de cunho explosivo.

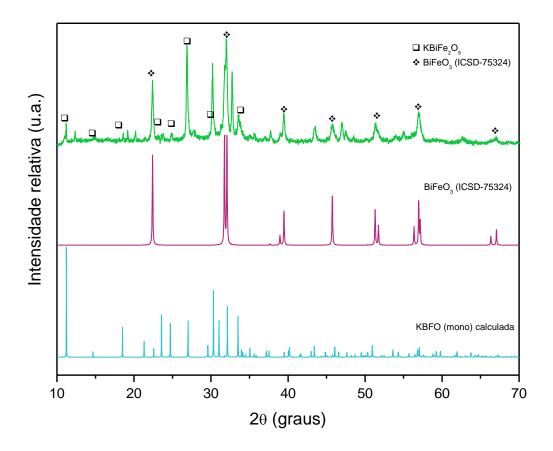


Figura 4.8: Difratograma de raios X para a amostra SCS-1.0-mistura.

4.1.4 DRX do pó calcinado

Devido à não cristalização da fase KBFO e com a análise térmica anterior, fez-se duas calcinações para a condição de φ=0.5, uma calcinada a 650°C por 2h e outra a 750°C por 1h. Na Figura 4.9 estão representadas as duas condições de calcinação para a o sistema com ureia, observa-se que houve a cristalização da fase de interesse, porém há ainda a persistência da fase secundária Bi₂Fe₄O₉ (*ICSD*-20067) proveniente da decomposição da BiFeO₃ (*ICSD*-75324). É importante ressaltar que as amostras não foram calcinadas em temperaturas mais elevadas, pois, além da decomposição das fases, quis se evitar a volatilização do Bi e do K, já que em vários estudos são reportadas essa fácil volatilização e ainda temperaturas elevadas reportam a decomposição da KBFO para outras fases [30,33,34].

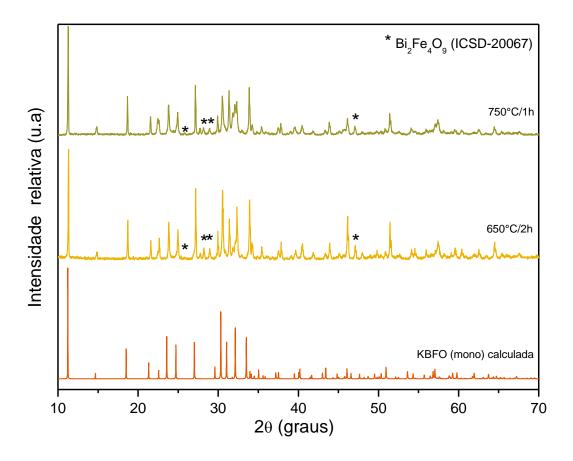


Figura 4.9: Difratograma de raios X do pó calcinado das amostras SCS-0.5-ureia-750 e SCS-0.5-ureia-650.

Já para a reação com ácido cítrico, Figura 4.10, obteve-se a KBFO sem a presença de fases secundárias, dentro do limite de detecção do equipamento, isso deve-se ao fato de que o ácido cítrico complexa melhor os cátions envolvidos na reação e que a reação de síntese não envolve a ignição, dessa forma, não houve a decomposição da BiFeO₃ em outras fases. Entre as duas condições de calcinação, houve apenas uma melhor definição dos picos.

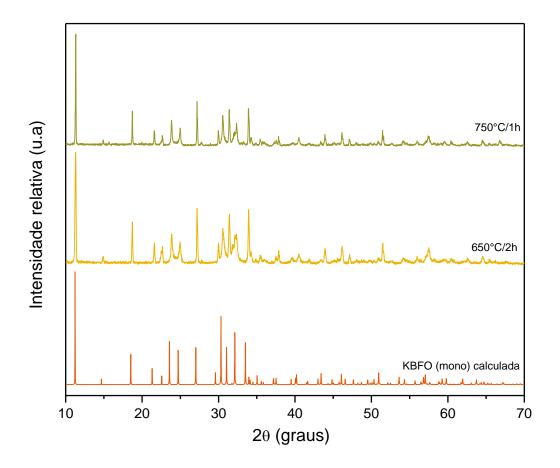


Figura 4.10: Difratograma de raios X do pó calcinado das amostras SCS-0.5-citrico-750 e SCS-0.5-citrico-650.

Para a mistura de combustíveis, Figura 4.11, foi possível alinhar ambas as vantagens dos combustíveis, ou seja, a complexação dos cátions e a reatividade no controle da combustão, conduzindo o sistema para a formação da KBFO sem fases secundárias, dentro do limite do equipamento. Os difratogramas apresentaram uma elevada semelhança com a condição anterior.

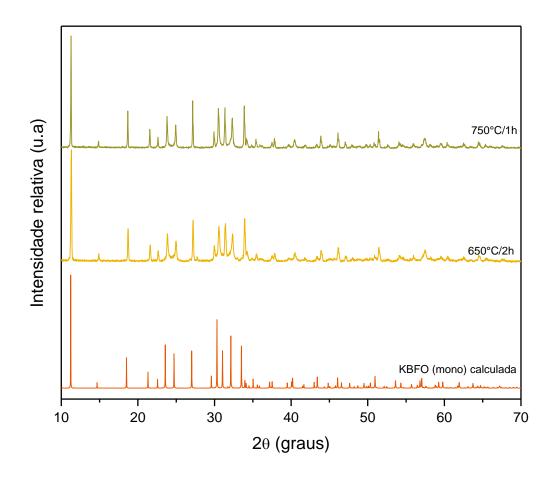


Figura 4.11: Difratograma de raios X do pó calcinado das amostras SCS-mistura-750 e SCS-mistura-650.

Comparando os difratogramas obtidos com os presentes na literatura, ainda é possível notar uma disparidade, já que alguns não apresentam o pico de maior intensidade da KBFO [41,42], localizado em 11.22°, porém os que apresentam é possível notar a similaridade entre os difratogramas, confirmando assim a reprodutibilidade dos resultados [43,44].

Com os difratogramas foi possível obter o tamanho médio de cristalito por meio da Equação de Scherrer com os três picos de maior intensidade, os valores para cada condição estão representados na Tabela 4.4. Para as composições calcinadas em 750°C observa-se um tamanho médio maior, pois maiores temperaturas propiciam um maior crescimento. Para a condição com ácido cítrico obteve-se um tamanho médio menor no geral, isso deve-se ao fato de a reação de combustão ser mais controlada, sem a presença de ignição e uma

maior facilidade de complexação dos cátions, já para os sistemas que contem ureia, obteve-se tamanhos médios maiores, pois esse combustível torna a combustão mais intensa com a presença de ignição, atingindo temperaturas maiores, a qual leva cristalitos iniciais do pó *as prepared* maiores que quando calcinados crescem ainda mais. Mesmo com a mistura esses cristalitos continuam com tamanhos maiores.

Tabela 4.4: Tamanho médio de cristalito (Tc) calculado pela Equação de Scherrer para as amostras calcinadas.

Amostra	Tc (nm)
SCS-0.5-ureia-750	104.43 ± 1.68
SCS-0.5-ureia-650	104.91 ± 10.81
SCS-0.5-citrico-750	91.33 ± 36.18
SCS-0.5-citrico-650	63.23 ± 6.86
SCS-mistura-750	104.72 ± 2.08
SCS-mistura-650	66.43 ± 4.81

4.1.5 Morfologia dos pós

Os pós tiveram sua morfologia avaliada antes e após a calcinação. Na Figura 4.12 estão representadas as micrografias para o sistema com ureia, é possível observar a irregularidades das partículas e a grande formação de agregados, devido às elevadas temperaturas que a ignição alcança, isso também leva a formação de gases que propicia um aspecto esponjoso no pó obtido. O tamanho médio das partículas primárias se torna difícil de avaliar, já que a combustão leva a uma larga distribuição de tamanhos médios de partículas e ainda, com as altas temperaturas ocorre a pré sinterização das partículas primárias acarretando a formação de agregados que alcançam tamanhos de até 20 µm aproximadamente.

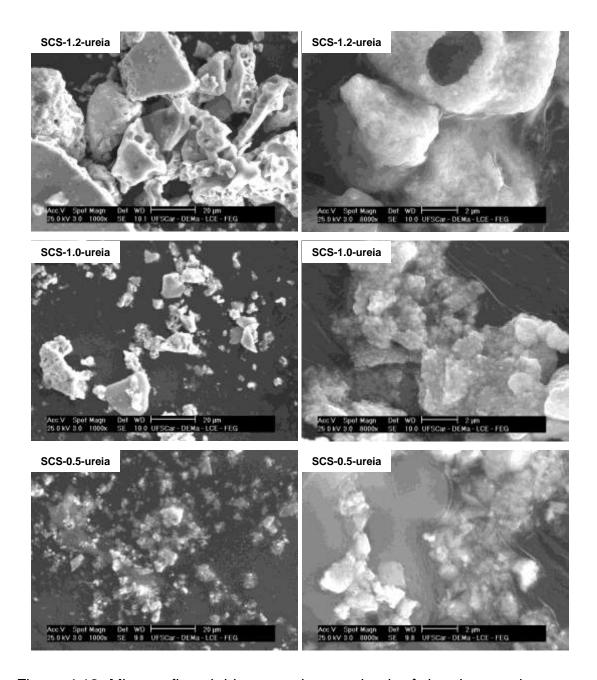


Figura 4.12: Micrografias obtidas por microscopia eletrônica de varredura para pós do sistema KBFO sintetizados por SCS com ureia como combustível.

Para o sistema com ácido cítrico, Figura 4.13, obteve-se partículas menores com a presença de aglomerados de partículas, já agregados não se encontram tanto quando comparado com a síntese com ureia, pois o ácido cítrico não promove a combustão acompanhada com ignição, dessa forma as partículas não são pré-sinterizadas. Além disso, a maior efetividade de complexação dos cátions promove um tamanho médio de partículas menor.

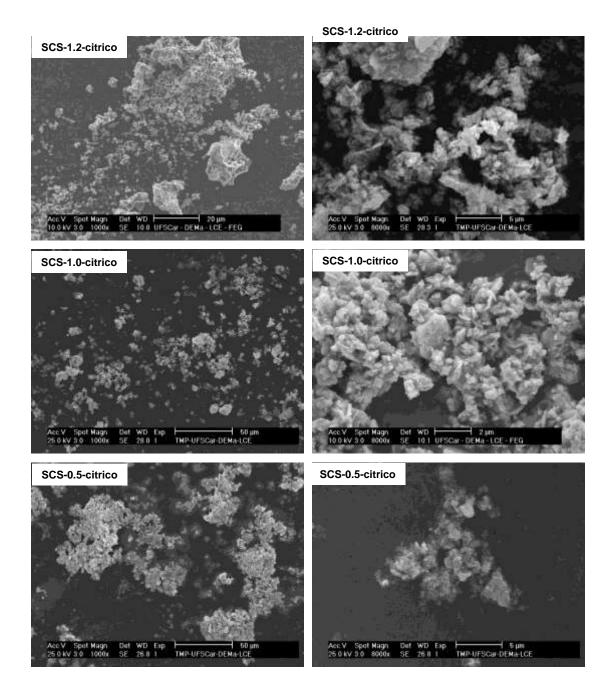


Figura 4.13: Micrografias obtidas por microscopia eletrônica de varredura para pós do sistema KBFO sintetizados por SCS com ácido cítrico como combustível.

Já para o sistema que abordou a mistura dos combustíveis, Figura 4.14, houve a aglomeração das partículas e a presença de alguns agregados, devido à ignição presente na reação de combustão, dessa forma, o produto obtido foi um intermediário entre ambos os combustíveis isolados.

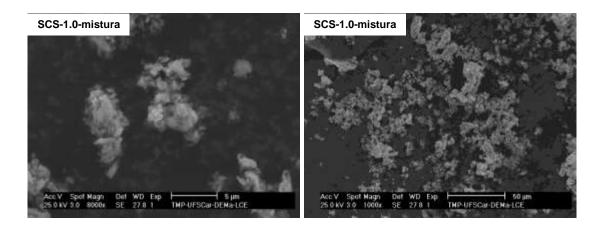


Figura 4.14: Micrografias obtidas por microscopia eletrônica de varredura para pós do sistema KBFO sintetizados por SCS com mistura de combustíveis.

Para a calcinação escolheu-se a condição 0.5 do sistema com ureia, pois já se observou um início da cristalização da fase de interesse (KBFO), para padronizar as calcinações as mesmas condições foram escolhidas para os outros sistemas estudados. Isto posto, a Figura 4.15 mostra as duas condições de calcinação empregadas para cada sistema reacional. Vale salientar, mesmo com a preparação das amostrar com o auxílio do ultrassom para a desaglomeração dos pós, os aglomerados ainda persistiram.

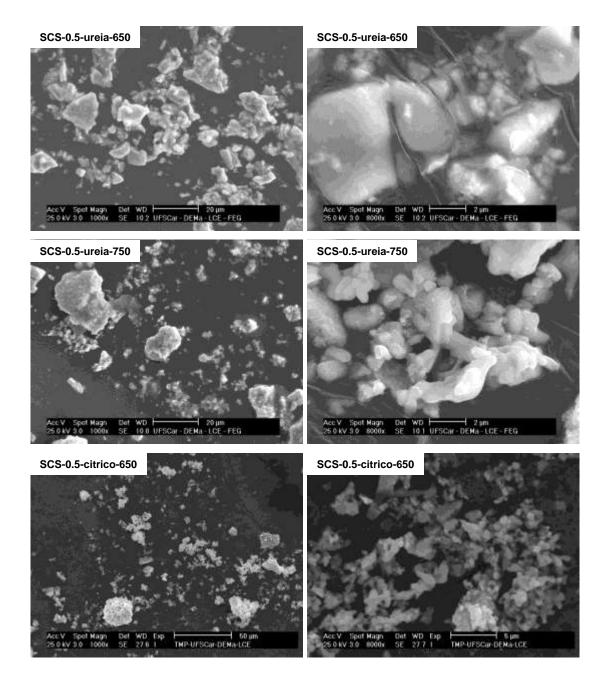


Figura 4.15: Micrografias obtidas por microscopia eletrônica de varredura dos pós calcinados nas condições de 650°C/2h e 750°C/1h para cada combustível utilizado. (Continua)

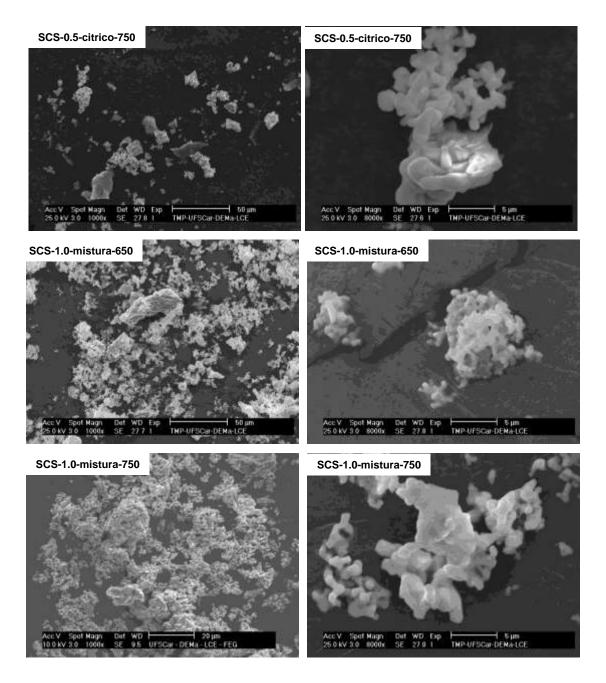


Figura 4.15: Micrografias obtidas por microscopia eletrônica de varredura dos pós calcinados nas condições de 650°C/2h e 750°C/1h para cada combustível utilizado. (Conclusão)

Para todas as micrografias dos sistemas reacionais, a condição de calcinação de 750°C /1h apresentou partículas pré-sinterizadas, características notadas pelo início do empescoçamento entre partículas. Para 650°C/2h esse empescoçamento é de forma mais branda, porém ainda está presente, para o sistema com ureia os agregados ainda estão presentes e a com ácido cítrico e

mistura, observam-se partículas menores. Dessa forma, fica claro que a condição de maior temperatura age de forma a pré-sinterizar as partículas.

Vale salientar que estudos que utilizaram a combustão com citrato mostraram morfologias semelhantes a obtidas nesse trabalho [43,52–54].

Com intuído de verificar a homogeneidade da composição, realizou-se o mapeamento dos elementos para cada composição. As Figura 4.16, 4.17 e 4.18 representa o mapeamento para as amostras SCS-0.5-ureia-750, SCS-0.5-citrico-750 e SCS-1.0-mistura-750. Para todas as condições, observa-se a homogeneidade da distribuição dos elementos na região selecionada, aspecto importante para confirmar a não segregação dos elementos para a formação de fases secundárias não estequiométricas. No apêndice A os mapeamentos para a condição de calcinação a 650°C/2h estão apresentados, da mesma forma, é possível notar a distribuição homogênea dos elementos selecionados.

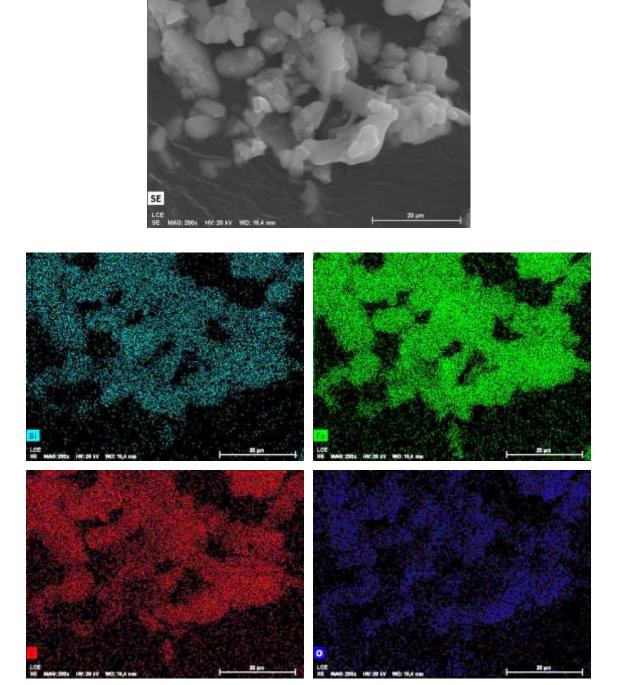


Figura 4.16: Mapeamento dos elementos K, Bi, Fe e O realizado na amostra SCS-0.5-ureia-750.

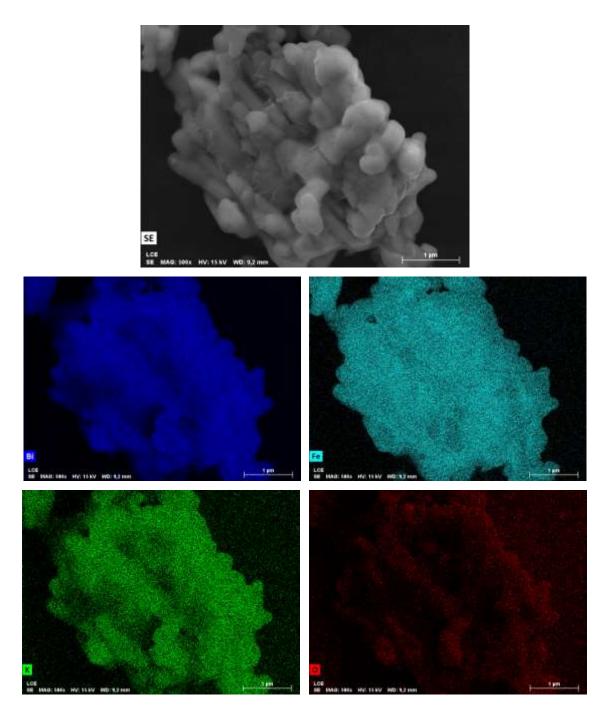


Figura 4.17: Mapeamento dos elementos K, Bi, Fe e O realizado na amostra SCS-0.5-citrico-750.

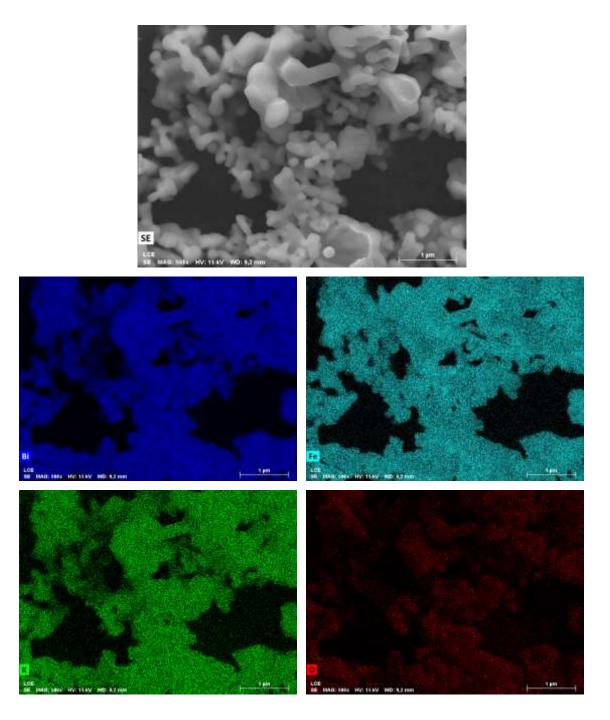


Figura 4.18: Mapeamento dos elementos K, Bi, Fe e O realizado na amostra SCS-1.0-mistura-750.

4.1.6 Espectroscopia de absorção na região do Ultravioleta-Visível (UV-VIS) com reflectância difusa

O band gap de cada amostra calcinada foi avaliado e está representado em figuras. A Figura 4.19 representa a análise para as amostras SCS-0.5-ureia-750 e SCS-0.5-ureia-650, com isso é possível observar duas régios de inflexão, a qual corresponde a um material com dois possíveis E₉, correspondendo as duas fases presentes nos difratogramas para cada condição. Com um ajuste gráfico nas duas regiões Figura 4.19a-b e por meio do gráfico de Tauc foi possível obter dois valores, E_{g1} e E_{g2}, para as duas condições de calcinação. Dessa forma, por meio de comparações com a literatura os valores próximos a 1.7 eV correspondem a fase KBFO e 2.2 eV corresponde a Bi₂Fe₄O₉ [88,89].

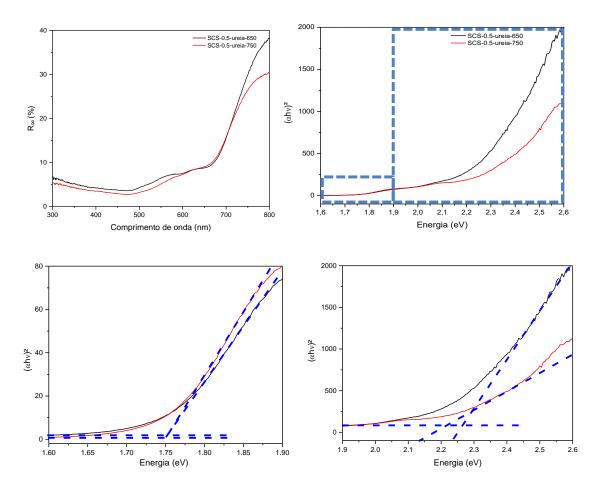


Figura 4.19: Gráficos de Tauc para as amostras SCS-0.5-ureia-750 e SCS-0.5-ureia-650.

Para os sistemas que contém ácido cítrico, Figura 4.20 e Figura 4.21, a presença de duas fases é perceptível, porém elas não foram identificadas nos difratogramas provavelmente devido à sensibilidade do equipamento, dessa forma foi obtido dois valores de E_g. Esse problema poderia ser contornado realizando um refinamento de Rietveld dos difratogramas, porém não foi o intuito desse trabalho, o qual pode ser realizado em trabalhos futuros. Da mesma forma, os valores de E_g se mantiveram próximos de 1.7 e 2.2 eV, todos os valores exatos estão mostrados na Tabela 4.5.

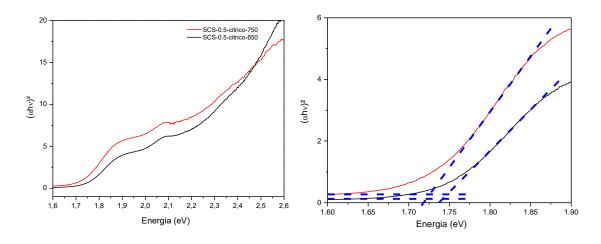


Figura 4.20: Gráficos de Tauc para as amostras SCS-0.5-citrico-750 e SCS-0.5-citrico-650.

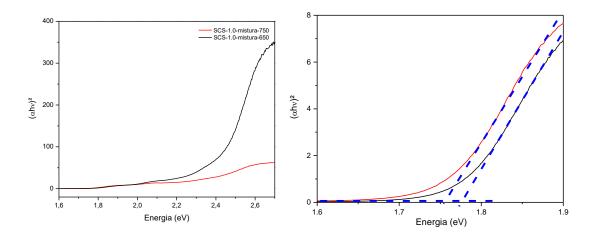


Figura 4.21: Gráficos de Tauc para as amostras SCS-mistura-750 e SCS-mistura-650.

Esse valor de aproximadamente é 1.7 eV é significativo comparado aos presentes na literatura representados na Tabela 2.1. Isto posto, é um bom valor para aplicações fotovoltaicas, já que para essas aplicações o limite teórico Schockley-Queisser está em torno de 1.4 eV.

Tabela 4.5: Resumo dos Eg das amostras sintetizadas por combustão.

Amostra	Eg ₁ (eV)	Eg ₂ (eV)
SCS-0.5-ureia-750	1.75	2.15
SCS-0.5-ureia-650	1.75	2.20
SCS-0.5-citrico-750	1.72	2.10
SCS-0.5-citrico-650	1.74	2.20
SCS-mistura-750	1.76	2.26
SCS-mistura-650	1.77	2.40

4.2 PARTE II: Precursores poliméricos

4.2.1 Análise térmica

O puff obtido a partir da síntese foi submetido a uma análise térmica, Figura 4.22, assim com o aquecimento foram identificados dois picos endotérmicos (272°C e 312°C) acompanhados por uma perda de massa que continua até o fim da análise, isso deve-se a matéria orgânica restante da decomposição da rede polimérica formada durante a síntese. Em 400°C está presente um pico exotérmico, o qual corresponde ao início de cristalização das primeiras fases do sistema, já em 782°C está ocorrendo a decomposição de fases para a formação de outras.

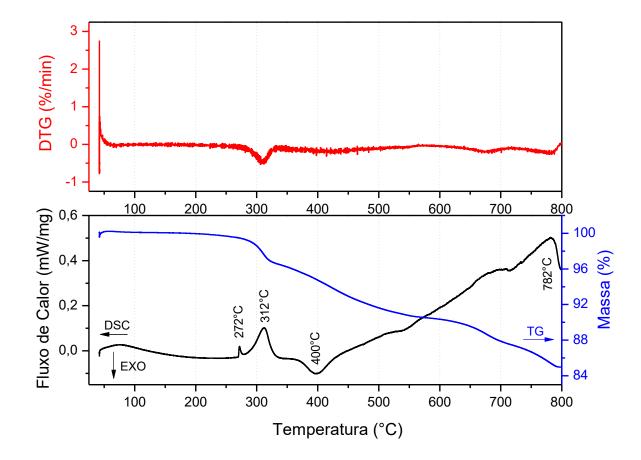


Figura 4.22: TG/DTG/DSC para o puff obtido.

Os pós calcinados tiveram a perda de massa avaliada após seu tratamento térmico. Assim, de 450 a 850 as perdas de massa foram

respectivamente de 4.50%, 4.18%, 15.10%, 11.25% e 13.40%, as quais foram obtidas experimentalmente pesando o pó tratado e antes de tratar termicamente.

4.2.2 DRX do pó calcinado

A evolução da formação de fases a partir do *puff* com calcinações durante 1h em variadas temperaturas está representada na Figura 4.23. Obteve-se a fase de interesse acima de 650°C, sendo que na temperatura de 850°C foi obtido a fase Bi₂₄FeO₄₀ (*ICSD*-68627), a qual, como já mencionada, é uma fase oriunda de decomposição. Para as temperaturas de 650°C e 750°C obteve-se a fase de interesse e abaixo dessas não foi possível cristalizá-la, já que provavelmente não se atingiu a energia de formação suficiente, cristalizando apenas as fases Bi₂O₃ (*ICSD*-62979) e BiFeO₃ (*ICSD*-75324). Entre 650°C e 750°C observa-se pequenas diferenças entre os difratogramas, sendo que a mais nítida é a intensidade relativa dos picos, já que 750°C propicia uma melhor cristalização da fase e consequentemente detalhando e intensificando os picos.

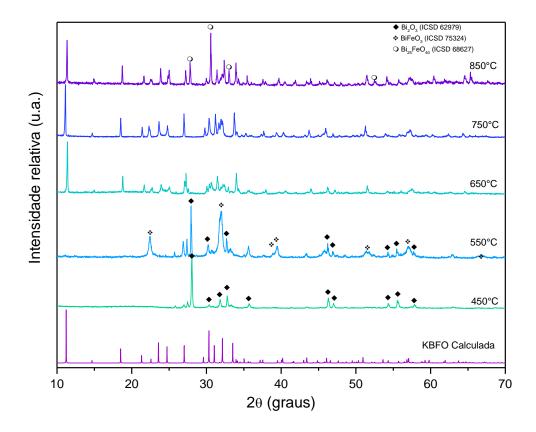


Figura 4.23: Difratograma de raios X para as condições de calcinação para o método dos precursores poliméricos para a obtenção da KBFO.

Com a Equação de Scherrer foi possível calcular o tamanho de cristalito para as condições que a fase foi formada, os valores estão apresentados na Tabela 4.6. Os cristalitos tiveram seus tamanhos na escala nanométrica, cuja característica pode levar a formação de pequenos tamanhos de partículas.

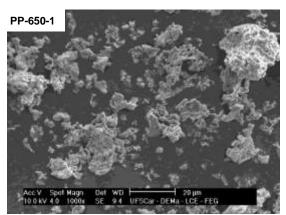
Tabela 4.6: Tamanho médio de cristalito (Tc) para as amostras obtidas pelo método dos precursores poliméricos calcinadas em diferentes temperaturas.

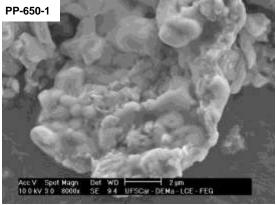
Amostra	Tc (nm)
PP-650-1	83,80 ± 1.67
PP-750-1	$79,28 \pm 7.23$

4.2.3 Morfologia dos pós

Na Figura 4.24, estão representadas as micrografias dos pós calcinados durante 1h, é visível a formação de grandes aglomerados típico de sínteses que envolvem precursores poliméricos, poucas diferenças são notadas entre as morfologias de ambas as temperaturas de calcinação. Em comparação com a SCS, pode-se observar tamanho de partículas e aglomerados menores, pois, como já dito, a combustão tem um caráter instável o que leva a formação de partículas maiores, aglomerados maiores e ainda agregados com a pré sinterização das partículas.

No estudo de Nonato *et al.* [44] a síntese Pechini também foi utilizada, porém não há relato que foi realizada em pH básico, mesmo assim as morfologias obtidas se assemelham com a desse trabalho.





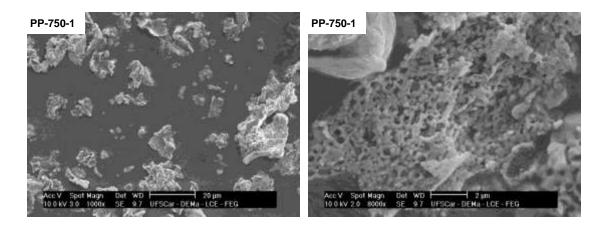


Figura 4.24: Micrografias obtidas por microscopia eletrônica de varredura de pós preparados pelo método dos precursores poliméricos, calcinados em 650°c e 750°C durante 1h.

Para verificar a homogeneidade da distribuição dos elementos foi realizado o mapeamento dos mesmos, com isso é possível analisar uma boa homogeneidade do pó calcinado em 750°C, Figura 4.25. Para o calcinado a 650°C também se obteve-se boa homogeneidades, porém está apresentada no Apêndice A.

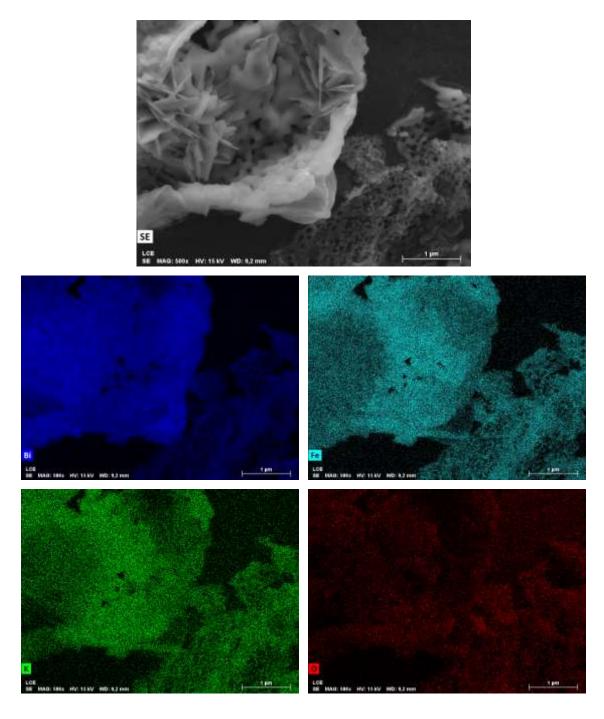


Figura 4.25: Mapeamento dos elementos K, Bi, Fe e O realizado na amostra PP-750-1.

4.2.4 Espectroscopia de absorção na região do Ultravioleta-Visível (UV-VIS) com reflectância difusa

Para o método dos precursores poliméricos foram escolhidas para as medidas de Eg, as duas melhores condições e as que não apresentaram fases secundárias, dessa forma, a Figura 4.26 representa os gráficos de Tauc para a amostra PP-650-1 e PP-750-1. É observado que a amostra com tratamento térmico de 650°C ainda apresenta algumas mudanças sutis de inclinações na curva, as quais podem ser devido à presença de fases secundárias não detectadas nos difratogramas anteriores. Já a amostra tratada termicamente em 750°C não apresenta nenhuma mudança de inclinação na curva, característica positiva, pois dentro dos limites dos equipamentos não foram detectadas fases secundárias. No apêndice B estão representadas as figuras que complementam a análise.

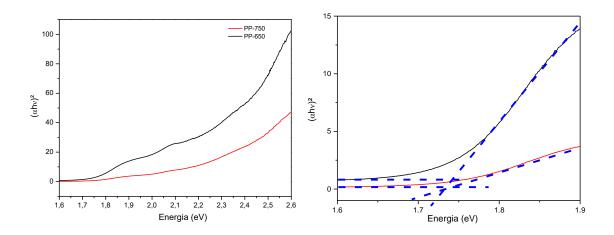


Figura 4.26: Gráficos de Tauc para as amostras PP-650-1 e PP-750-1.

Na Tabela 4.7 estão apresentados os valores dos E_g das duas condições de calcinação, como mencionado a amostra calcinada a 650°C apresenta um resquício de fase secundária, mostrando um E_{g2} que corresponde a fase $Bi_2Fe_4O_9$ (*ICSD*-20067), para a amostra calcinada a 750°C não foi detectado presença de fases secundárias, sendo que, dentro dos limites experimentais, ela está homogênea e monofásica.

Tabela 4.7: Resumo dos E_g das amostras sintetizadas pelo método dos precursores poliméricos calcinadas em diferentes temperaturas.

Amostra	Eg ₁ (eV)	Eg ₂ (eV)
PP-650-1	1.74	2.1
PP-750-1	1.74	

4.3 PARTE III: Síntese hidrotérmica

4.3.1 Simulação da estrutura ortorrômbica e seu padrão de difração

A estrutura ortorrômbica, assim como a monoclínica, foi simulada com o auxílio do software VESTA® e os parâmetros contidos no trabalho de Zhang *et al.* [9], dessa forma, foi possível gerar o padrão de difração teórico para essa estrutura. Na Tabela 4.8 estão apresentadas as posições utilizadas, os parâmetros de rede e o grupo espacial utilizado para a montagem da estrutura teórica e na Figura 4.27 está representada a estrutura e o difratograma.

Tabela 4.8: Parâmetros utilizados para a simulação da estrutura ortorrômbica e o difratograma da KBFO [9].

Átomo	Ocupação	X (Å)	Y(Å)	Z(Å)
Fe1	1.0	0.23872	0.5890	0.2751
Fe2	1.0	0.30603	0.4112	0.7757
Bi	1.0	0.0231	0.334742	0.24945
K	1.0	0.23872	0.86449	0.2476
01	1.0	1.018	0.6412	0.251
02	1.0	0.307	0.5292	0.9835
О3	1.0	0.238	0.4753	0.5073
04	1.0	0.1768	0.2940	0.915
O5	1.0	0.3746	0.7060	0.408

Grupo espacial: *P2₁cn*; N° 33; a=7.9841 Å; b= 11.8192 Å; c=5.7393 Å;

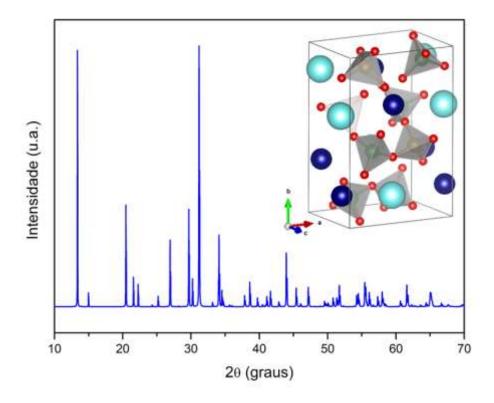


Figura 4.27: Difratograma gerado pelo software VESTA® e a estrutura ortorrômbica da KBFO, onde as esferas azuis claras, azuis escuras, vermelhas e amarelas representam respectivamente os átomos de K, Bi, O e Fe.

Para a estrutura ortorrômbica, o pico característico, é de 13.3° aproximadamente, correspondente ao plano de (110).

4.3.2 Análise térmica

Para a verificação das transformações de fase que poderiam estar presentes na amostra foi realizada uma análise térmica, Figura 4.28, já que a literatura indica que há uma transformação de fase irreversível da estrutura ortorrômbica para a monoclínica em aproximadamente 576°C [9].

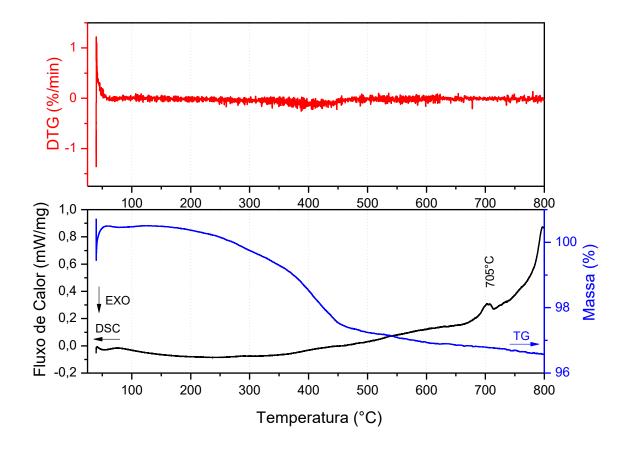


Figura 4.28: TG/DTG/DSC para a amostra SH-70-220-72.

Nota-se apenas uma perda de massa na amostra e um evento térmico de origem endotérmica por volta de 705°C já mencionado anteriormente na SCS, o qual pode estar relacionado a alguma decomposição de fase. Porém, não foi observada nenhuma transição de fase no aquecimento.

4.3.3 DRX

A formação da fase desejada foi avaliada pelos difratogramas da Figura 4.29 e Figura 4.30, para diferentes tempos de reação à 220°C com fator de preenchimentos de 70%. Os picos foram indexados com auxílio do difratograma simulado apresentado na Figura 4.29.

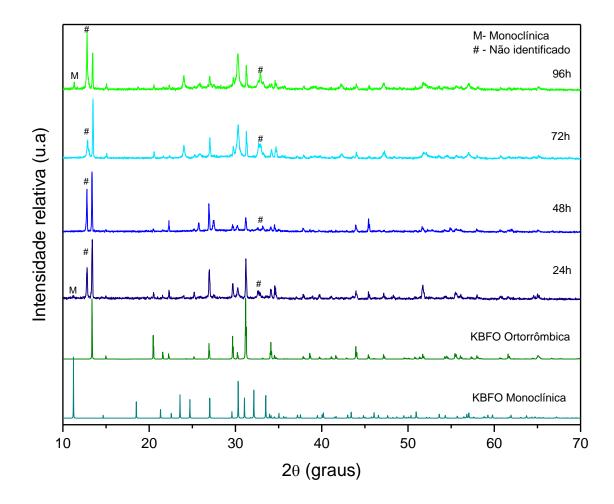


Figura 4.29: Difratogramas de raios X para os pós preparados por síntese hidrotérmica com fator de preenchimento em 70% e 220°C com variações de tempos de reação.

Com o difratograma acima, é possível observar que o tempo foi responsável para a formação de um pico de maior intensidade de uma fase desconhecida, provavelmente algum desvio estequiométrico, e ainda a formação da fase monoclínica conjuntamente com a ortorrômbica. Porém em todos os tempos esse pico se persistiu, sendo de menor intensidade para a amostra sintetizada a 72h. Com a variação do fator de preenchimento obteve-se os difratograma da Figura 4.30, da mesma forma, os picos presentes nas amostras interiores se mantiveram, porém a fase monoclínica não se desenvolveu em nenhuma das amostras.

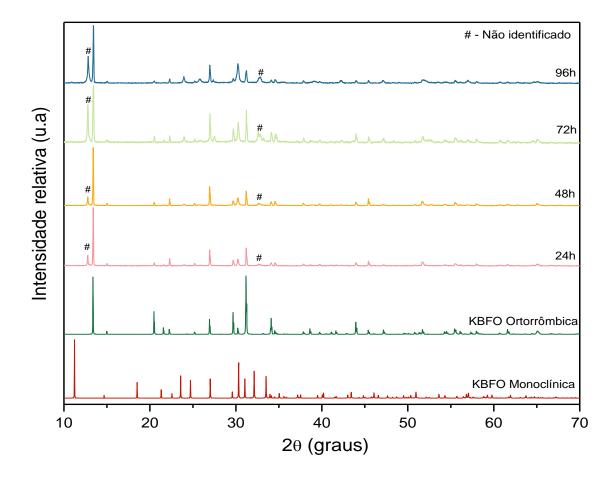


Figura 4.30: Difratogramas de raios X para os pós preparados por síntese hidrotérmica com fator de preenchimento em 80% e 220°C com variações de tempos de reação.

A Tabela 4.9 representa os tamanhos médios dos cristalitos obtidos para todas as amostras sintetizadas pela síntese hidrotérmica, vale salientar que se considerou apenas os três picos de maiores intensidades da fase de interesse, ou seja, desconsiderou-se a fase desconhecida. Não houve uma influência do tempo no tamanho médio, porém um maior fator de preenchimento leva a um ligeiro aumento dos mesmos. Porém, devido à morfologia variada obtidas, como será visto na seção seguinte, obteve-se um elevado desvio padrão, o qual pode ser interpretado como uma heterogeneidade do sistema.

Tabela 4.9: Tamanho médio de cristalito (Tc) para as amostras obtidas pela síntese hidrotérmica com diferentes condições de reação.

Amostra	Tc (nm)
SH-70-220-24	75.63 ± 13.64
SH-70-220-48	85.76 ± 16.13
SH-70-220-72	73.27 ± 17.73
SH-70-220-96	92.11 ± 45.03
SH-80-220-24	85.81 ± 16.42
SH-80-220-48	97.47 ± 11.07
SH-80-220-72	81.46 ± 21.21
SH-80-220-96	81.05 ± 18.79

4.3.4 Morfologia dos pós

Os pós provindos da síntese hidrotérmica tiveram sua morfologia avaliada, as micrografias para o sistema com fator de preenchimento de 70% e 80% estão apresentadas na Figura 4.31 e Figura 4.32. Observa-se que em todas as amostras, independentemente do tempo de síntese, morfologias do tipo hexagonais e barras estavam presentes entre as partículas, é comum a formação dessas estruturas regulares na síntese hidrotérmica. Porém com o aumento do tempo mais dessas estruturas se formaram para os dois fatores de preenchimento.

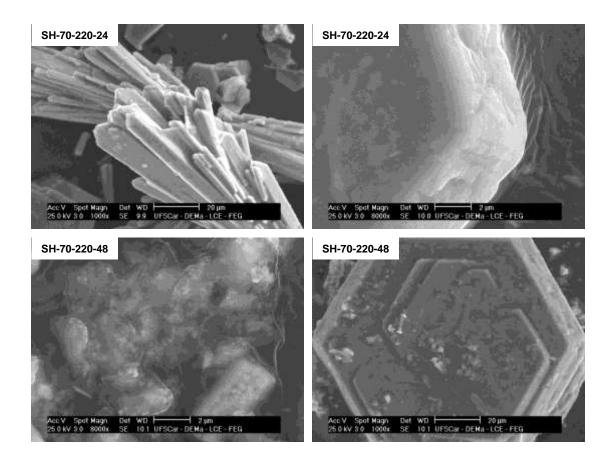


Figura 4.31: Micrografias obtidas por microscopia eletrônica de varredura para a amostra SH-70-220-72 sintetizada pelo método hidrotermal em diferentes tempos. (Continua)

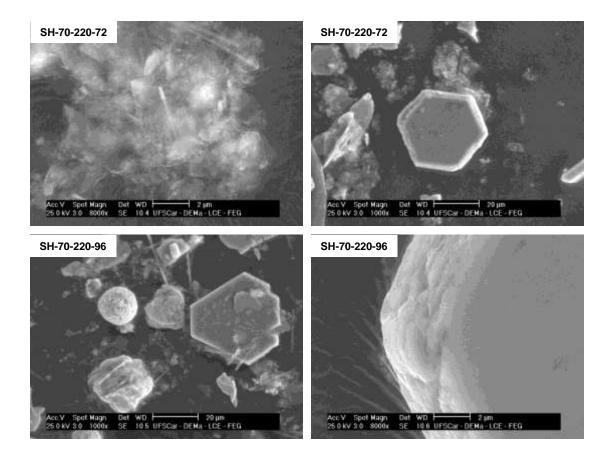


Figura 4.31: Micrografias obtidas por microscopia eletrônica de varredura para a amostra SH-70-220-72 sintetizada pelo método hidrotermal em diferentes tempos. (Conclusão)

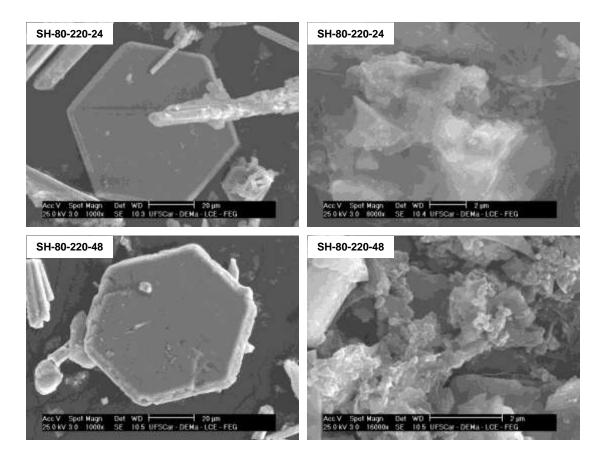


Figura 4.32: Micrografias obtidas por microscopia eletrônica de varredura para a amostra SH-80-220-72 sintetizada pelo método hidrotermal em diferentes tempos. (Continua)

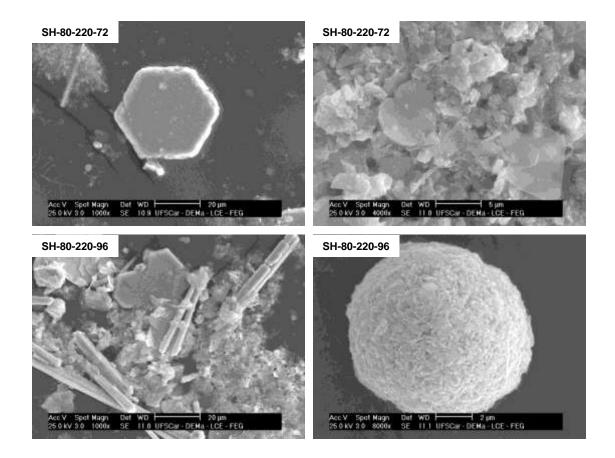


Figura 4.32: Micrografias obtidas por microscopia eletrônica de varredura para a amostra SH-80-220-72 sintetizada pelo método hidrotermal em diferentes tempos. (Conclusão)

Com o intuito de verificar a distribuição e homogeneidade dos elementos nas diferentes morfologias encontradas realizou-se o mapeamento EDS dos elementos, Figura 4.33 e Figura 4.34, com isso foi possível verificar a existências de heterogeneidades nas diferentes morfologias, sendo que nas hexagonais há uma deficiência do elemento bismuto e em alguns pontos excesso de bismuto, esse fato pode estar correlacionado com os picos não identificados nos difratogramas anteriores. Já as barras e as partículas apresentam ambas uma distribuição relativamente melhor dos elementos. Essa heterogeneidade pode estar advinda das condições de síntese, como por exemplo a falta de agitação no reator enquanto ocorre a reação ou aos elevados tempos de síntese. Vale salientar que morfologia do tipo barras já foram encontradas em estudos anteriores da KBFO [41,45], dessa forma, investigações de forma mais

quantitativas necessitam ser feita para avaliar se a estequiometria está correta nessa morfologia.

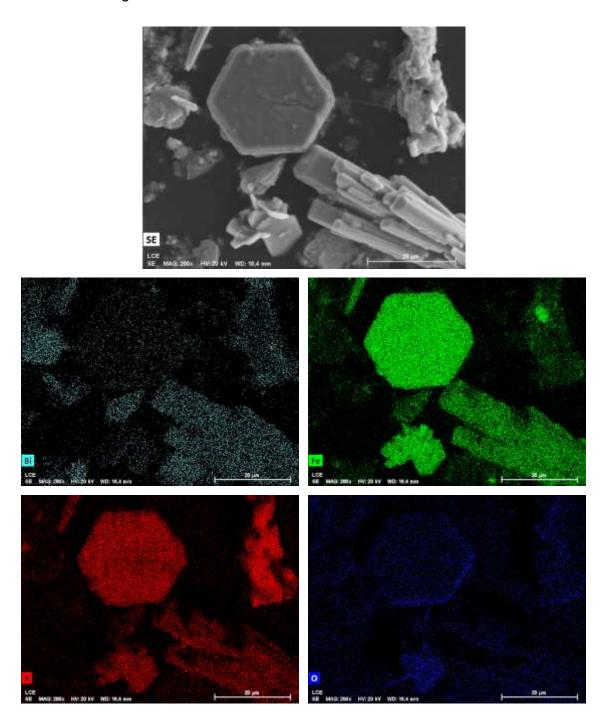


Figura 4.33: Mapeamento dos elementos K, Bi, Fe e O realizado na amostra SH-70-220-72.

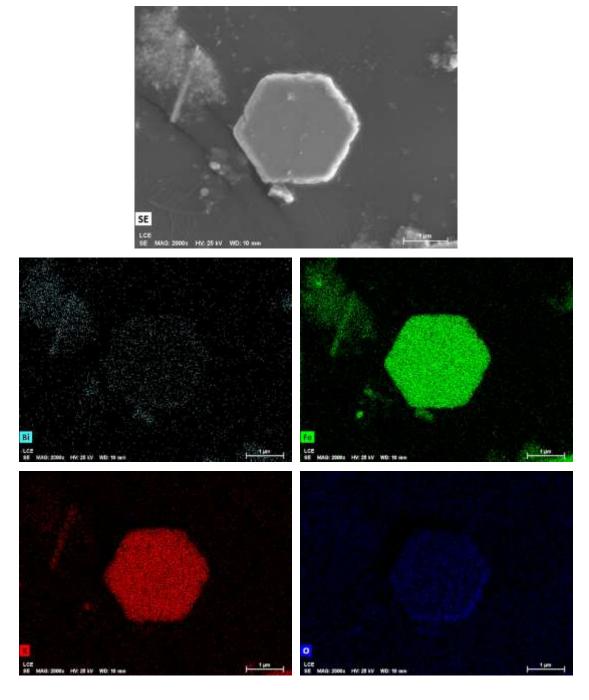


Figura 4.34: Mapeamento dos elementos K, Bi, Fe e O realizado na amostra SH-80-220-72.

4.3.5 Espectroscopia de absorção na região do Ultravioleta-Visível (UV-VIS) com reflectância difusa

Para a síntese hidrotérmica selecionou-se a condição de 72h para a avaliação de seu *band gap* para uma possível comparação com a literatura, onde Zhang *et al.* [9] realizou a síntese nesse tempo, assim os dois fatores de preenchimentos foram avaliados conforme mostra a Figura 4.35.

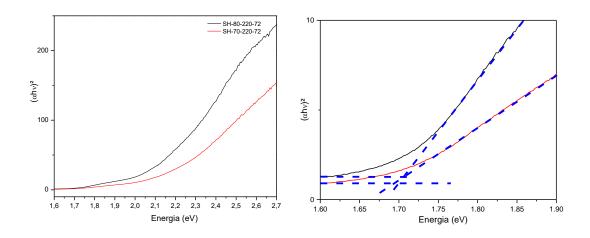


Figura 4.35: Gráficos de Tauc para as amostras SH-70-220-72 e SH-80-220-72.

Os gráficos complementares estão representados no apêndice B. Na Tabela 4.10 estão os *band gaps* obtidos, sendo que foram compatíveis com o da literatura, porém no trabalho de Zhang *et al.* [9] o valor para a geometria ortorrômbica foi de 1.59 eV. Com tal resultado, constata-se que há apenas uma pequena diferença entre os *band gaps* das geometrias das estruturas.

Com a curva completa representada no apêndice B é possível observar que há a presença duas inclinações diferentes, sinal que existe uma fase secundária a qual não foi possível identificar com a base de dados X'Pert HighScore Plus ®.

Tabela 4.10: Resumo dos E_g das amostras de KBFO sintetizadas pelo método hidrotérmico com diferentes fatores de preenchimento.

Amostra	Eg ₁ (eV)	Eg ₂ (eV)
SH-70-220-72	1.69	2.10
SH-80-220-72	1.71	2.16

5 CONCLUSÕES

Nesse trabalho, diferentes rotas de síntese químicas foram empregadas e avaliadas, visando a aplicação fotovoltaica, de forma que dentro de todas as condições experimentais abordada os métodos de síntese foram eficazes para a produção da perovskita. Porém a rota hidrotérmica demanda um elevado tempo para a síntese e deve-se estudá-la de maneira mais profunda. Já a síntese via combustão em solução e a pelo método dos precursores poliméricos se mostraram mais reprodutivas, sendo que a segunda apresenta um maior controle reacional e ainda pode ser utilizada para a produção de resinas para a confecção de filmes finos.

Em relação a SCS a utilização de ácido cítrico como combustível e na mistura com ureia atuou de maneira a controlar a reação, de forma que diminui os agregados presentes, as fases secundárias presentes no DRX, diminuição do tamanho médio de cristalito e consequentemente nos tamanhos de partículas. Já para o método dos precursores poliméricos foi possível obter a 750°C um sistema monofásico, dentro das condições experimentais e limites dos equipamentos, ainda se obteve um pó fácil de desaglomerar e com pequeno tamanho médio de cristalito. A síntese hidrotérmica se mostrou difícil de ser ajustada, demandando elevados tempos, morfologia diversas, contradições com a literatura e presença de fases não identificadas. Em termos de *band gap*, para todas as condições estudadas, foi possível obtê-lo compatível com o da literatura.

Em suma, os métodos de síntese se mostraram eficientes para a formação da perovskita desejada, porém o que se destacou foi o método dos precursores poliméricos, pois alinha simplicidade e formação de um sistema monofásico, já que fases secundárias podem promover a recombinação dos pares portadores de carga para a aplicação investigada. Consequentemente, devido ao valor de 1.7 eV obtido, essa fase apresenta um grande potencial para aplicações fotovoltaicas, porém estudos futuros são necessários para avaliar sua eficiência de conversão.

6 SUGESTÕES PARA FUTUROS TRABALHOS

São algumas sugestões para trabalhos futuros:

- a) Avaliar outros parâmetros para o método dos precursores poliméricos como: outros precursores poliméricos, outras condições de pH e tempo;
- b) Avaliar outros parâmetros da síntese hidrotérmica como: temperatura, concentração de mineralizador, concentração de precursores, tipos de precursores e a presença de agentes surfactantes;
- c) Investigar novas aplicações que envolvem a radiação solar, já que o material se mostrou interessante devido ao seu valor de *band gap*;
- d) Estudar mais profundamente a sinterização dessa composição para a avaliação de propriedades elétrica, dielétricas, óticas e magnéticas;
- e) Estudar e confeccionar a célula solar para a avaliação dos parâmetros fotovoltaicos.

7 REFERÊNCIAS BIBLIOGRÁFICAS

- [1] FERNANDES, S. L. **Desenvolvimento de células solares de perovskita baseadas em filmes de óxidos nanoestruturados**. 2016. 132 f. Universidade Estadual Paulista. 2016.
- [2] ASIM, N. et al. A review on the role of materials science in solar cells. Renewable and Sustainable Energy Reviews, v. 16, n. 8, p. 5834–5847, 2012.
- [3] LUQUE, A.; HEGEDUS, S. Handbook of Photovoltaic Science and Engineering. 2nd. ed. Chichester: John Wiley & Sons Ltd, 2011.
- [4] CELLS, P. S. et al. Células solares de perovskitas: uma nova tecnologia emergente. **Química Nova**, v. 41, n. 1, p. 61–74, 2018.
- [5] SHARMA, S.; JAIN, K. K.; SHARMA, A. Solar Cells: In Research and Applications A Review. **Materials Sciences and Applications**, v. 6, n. 12, p. 1145–1155, 2015.
- [6] YUN, S. et al. New-Generation Integrated Devices based on Dye-Sensitized and Perovskite Solar Cells. **Energy & Environmental Science**, v. 11, n. 3, p. 476–526, 2018.
- [7] NAYAK, P. K.; CAHEN, D. Updated assessment of possibilities and limits for solar cells. **Advanced Materials**, v. 26, n. 10, p. 1622–1628, 2014.
- [8] GRINBERG, I. et al. Perovskite oxides for visible-light-absorbing ferroelectric and photovoltaic materials. **Nature**, v. 503, n. 7477, p. 509–512, 2013.
- [9] ZHANG, G. et al. New high Tc multiferroics KBiFe2O5 with narrow band gap and promising photovoltaic effect. **Scientific Reports**, v. 3, n. 1, p. 1265, 2013.
- [10] SHARMA, K.; SINGH, A. Advances in Photovoltaic Behavior of Ferroelectric BiFeO3. **Journal of Nanoscience and Technology**, v. 2, n. 2, p. 85–90, 2016.
- [11] DA ROSA, A. **Fundamentals of Renewable Energy Processes**. Oxford: Elsevier Academic Press, 2005.

- [12] WENHAM, S.R.; GREEN, M.A.; WATT, M.E.; CORKISH, R. **Applied Photovoltaics**. 2ª ed. London: Earthscan, 2007. v. 43
- [13] RÓZ, A. L. DA et al. **Grandes Áreas da Nanociência**. 1. ed. Rio de Janeiro: Elsevier, 2015. v. 2
- [14] NELSON, J. **The Physics of Sollar Cells**. 1^a ed. London: Imperial College, 2003.
- [15] PINHO, J. T.; GALDINO, M. A. **Manual de Engenharia para Sistemas Fotovoltaicos**. Rio de Janeiro: CEPEL, 2014.
- [16] SHOCKLEY, W.; QUEISSER, H. J. Detailed balance limit of efficiency of p-n junction solar cells. **Journal of Applied Physics**, v. 32, n. 3, p. 510–519, 1961.
- [17] HENRY, C. H. Limiting efficiencies of ideal single and multiple energy gap terrestrial solar cells. **Journal of Applied Physics**, v. 51, n. 8, p. 4494–4500, 1980.
- [18] XU, Y.; GONG, T.; MUNDAY, J. N. The generalized Shockley-Queisser limit for nanostructured solar cells. **Scientific Reports**, v. 5, p. 1–9, 2015.
- [19] POLMAN, A. et al. Photovoltaic materials: Present efficiencies and future challenges. **Science**, v. 352, n. 6283, 2016.
- [20] SINGULANI, A. P. Simulação e projeto de células solares com poços quânticos de GaAs/AlGaAs auxiliado por algoritmos genéticos. 2009. Pontifícia Universidade Católica do Rio de Janeiro. 2009.
- [21] GOMES, A. M. C. G. **Defeitos Pontuais em manganitas com estrutura perovskita dupla**. 2015. 89 f. Universidade Federal Do Maranhão. 2015.
- [22] PARK, N. G. Perovskite solar cells: An emerging photovoltaic technology. **Materials Today**, v. 18, n. 2, p. 65–72, 2015.
- [23] WAGNER, P. et al. From colossal magnetoresistance to solar cells: An overview on 66 years of research into perovskites. **Physica Status Solidi (A)**

- **Applications and Materials Science**, v. 214, n. 9, 2017.
- [24] PEÑA, M. A.; FIERRO, J. L. G. Chemical structures and performance of perovskite oxides. **Chemical Reviews**, v. 101, n. 7, p. 1981–2017, 2001.
- [25] BAY, T. et al. Nomenclature of the perovskite supergroup: A hierarchical system of classification based on crystal structure and composition. **Mineralogical Magazine**, v. 81, n. June, p. 411–461, 2017.
- [26] NARLIKAR, A. V. **Frontiers in Magnetic Materials**. 1^a Edition ed. Germany: Springer, 2005.
- [27] FALLWELL, W. F.; STORCK, W. J. A neutron diffraction study of the temperature dependence of Ca2Fe2O5. **Chemical and Engineering NEWS**, v. 57, n. 33, p. 8–14, 1979.
- [28] CASCOS, V. et al. Structural and electrical characterization of the Co-doped Ca2Fe2O5 brownmillerite: Evaluation as SOFC -cathode materials. International Journal of Hydrogen Energy, v. 40, n. 15, p. 5456–5468, 2015.
- [29] ATTA, NADA F.; GALAL, AHMED; EL-ADS, E. H. Perovskite Nanomaterials Synthesis, Characterization, and Applications. In: **Perovskite Materials:** Synthesis, Characterisation, Properties, and Applications. 1^a ed. Giza: InTech, 2016. v. 2p. 64.
- [30] ZAGORAC, D.; RADAKOVIC, J. BiFeO3 perovskites: A multidisciplinary approach to multiferroics. **Ceramics International**, v. 43, p. 1256–1264, 2017.
- [31] CATALAN, B. G.; SCOTT, J. F. Physics and Applications of Bismuth Ferrite. **Advanced Materials**, v. 21, p. 2463–2485, 2009.
- [32] CAMEJO, Y. M. Estudo das propriedades físicas de sistemas multiferróicos baseados em Ferrita de Bismuto. 2017. 100 f. Universidade Federal de Uberlância (UFU). 2017.
- [33] SILVA, J. et al. BiFeO3: A Review on Synthesis, Doping and Crystal

- Structure. Integrated Ferroeletrics, v. 126, p. 47–59, 2011.
- [34] BIASOTTO, G. Síntese e caracterização de nanoestruturas e filmes finos de BiFeO3 modificado com Samário visando aplicação em memórias de múltiplos estados. 2010. 95 f. Universidade Estadual Paulista (UNESP). 2010.
- [35] ORTIZ-QUIN, J. L. et al. Easy Synthesis of High-Purity BiFeO3 Nanoparticles: New Insights Derived from the Structural, Optical, and Magnetic Characterization. **Inorganic Chemistry**, v. 52, p. 10306–10317, 2013.
- [36] WEI, J.; ZHANG, C.; XU, Z. Low-temperature hydrothermal synthesis of BiFeO 3 microcrystals and their visible-light photocatalytic activity. **Materials Research Bulletin**, v. 47, n. 11, p. 3513–3517, 2012.
- [37] ZHANG, M. et al. Investigation on a new multiferroic compound KBiFe 2 O 5: Structural, optical, electrical and magnetic properties. **Journal of Alloys and Compounds**, v. 699, p. 561–566, 2017.
- [38] JALAJA, M. A.; PREDEEP, P.; DUTTA, S. Ferroelectric, ferromagnetic and optical properties of KBiFe2O5 thin film: a structure property relationship. **Mater. Res. Express**, v. 4, 2017.
- [39] ZHAI, X. Z. et al. Structural, optical and magnetic tunability in KBiFe2O5 multiferroics. **RSC Advances**, v. 5, p. 82351–82356, 2015.
- [40] VAVILAPALLI, D. S. et al. Photoactive Brownmillerite Multiferroic KBiFe2O5 and Its Potential Application in Sunlight-Driven Photocatalysis. **ACS Omega**, v. 3, p. 16643–16650, 2018.
- [41] JALAJA, M. A.; DUTTA, S. Switchable photovoltaic properties of multiferroic KBiFe2O5. **Materials Research Bulletin**, v. 88, p. 9–13, 2017.
- [42] ZHAI, X. et al. Optical and magnetic properties of KBiFe2O5 thin fi Ims fabricated by chemical solution deposition. **Materials Letters**, v. 161, n. 3, p. 423–426, 2015.

- [43] RAI, R.; MOLLI, M. Effect of La doping on structural, magnetic, and optical properties. **Journal of Materials Science: Materials in Electronics**, v. 30, n. 4, p. 0, 2019.
- [44] NONATO, A. et al. Pressure-induced structural phase transition in multiferroic KBiFe2O5. **Journal of Alloys and Compounds**, 2019.
- [45] JIAN, L. I. et al. Enhanced Visible-light-driven Photocatalytic Activity of Multiferroic KBiFe2O5 by Adjusting pH Value. **Journal of Inorganic Materials**, v. 33, n. 7, p. 805–810, 2018.
- [46] JALAJA, M. A.; DUTTA, S. Improved ferroelectric properties in KBiFe2O5-Polymer composite film. **Ceramics International**, 2019.
- [47] SANKAR, V. D.; SINGH, S. Optical Properties of Fe Based Perovskite and Oxygen Deficient Perovskite Structured Compounds: A Comparison. (R. K. Sharma, D. S. Rawal, Eds.)IWPSD: International Workshop on the Physics of Semiconductor and Devices. Anais...Springer, Cham, 2019Disponível em: http://dx.doi.org/10.1007/978-3-319-97604-4_70
- [48] CHANDRAKANTA, K. et al. Evidence of magneto-dielectric coupling at room temperature in polycrystalline Evidence of Magneto-Dielectric Coupling at Room Temperature in Polycrystalline KBiFe2O5. AIP Conference Proceedings. Anais...2019
- [49] NASCIMENTO, C. C. Síntese de cerâmicas tipo perovskita com potencial uso em células solares. 2017. 152 f. Universidade Federal de São Carlos (UFSCar). 2017.
- [50] ZHANG, G. et al. Enhanced Ferroelectric and Visible-Light Photoelectric Properties in Multiferroic KBiFe2O5 via Pressure-Induced. **Advanced Electronic Materials**, v. 3, n. 3, 2017.
- [51] FIX, T. et al. Investigation of KBiFe2O5 as a Photovoltaic Absorber. **ACS Applied Energy Materials**, v. 2, n. 11, p. 8039–8044, 2019.

- [52] RAI, R. et al. Investigation of nonlinear optical and photocatalytic properties of sol gel derived KBiFe 2 O 5. **Journal of Materials Science: Materials in Electronics**, v. 30, n. 12, p. 11451–11457, 2019.
- [53] VAVILAPALLI, D. S. et al. Multifunctional brownmillerite KBiFe2O5: Structural, magneto-dielectric, optical, photoelectrochemical studies and enhanced photocatalytic activity over perovskite BiFeO 3. **Solar Energy Materials and Solar Cells**, v. 200, 2019.
- [54] RAI, R.; MOLLI, M. Temperature dependent magnetic properties of KBiFe2O5. AIP Conference Proceedings. Anais...2019
- [55] LI, F. et al. Solution combustion synthesis of metal oxide nanomaterials for energy storage and conversion. **Nanoscale**, v. 7, p. 17590–17610, 2015.
- [56] RAJESHWAR, K.; TACCONI, N. R. DE. Solution combustion synthesis of oxide semiconductors for solar energy conversion and environmental remediation. **Chemical Society Reviews**, n. 7, p. 1984–1998, 2009.
- [57] DEGANELLO, F.; KUMAR, A. Progress in Crystal Growth and Characterization of Materials Solution combustion synthesis, energy and environment: Best parameters for better materials. **Progress in Crystal Growth and Characterization of Materials**, v. 64, n. 2, p. 23–61, 2018.
- [58] ZHANG, J. et al. Preparation and Characterization of Fe2O3/Al2O3 Using the Solution Combustion Approach for Chemical Looping Combustion. **Industrial & Engineering Chemistry Research**, n. 51, p. 12773–12781, 2012.
- [59] SUDHEESH, V. D. et al. Synthesis, characterization and in fl uence of fuel to oxidizer ratio on the properties of spinel ferrite (MFe2O4, M=Co and Ni) prepared by solution combustion method. **Ceramics International**, v. 43, n. 17, p. 15002–15009, 2017.
- [60] ZHU, C. et al. Solution combustion synthesis of LaMO3 (M = Fe, Co, Mn) perovskite nanoparticles and the measurement of their electrocatalytic properties for air cathode. **International Journal of Hydrogen Energy**, v. 38, n. 30, p.

- 13238–13248, 2013.
- [61] COSTA, A. C. F. M. et al. Síntese, por reação de combustão em forno de microondas, de noferritas de níquel dopadas com cromo. **Cerâmica**, v. 55, p. 78–83, 2009.
- [62] RAO, G. R.; MISHRA, B. G.; SAHU, H. R. Synthesis of CuO, Cu and CuNi alloy particles by solution combustion using carbohydrazide and N -tertiarybutoxy-carbonylpiperazine fuels. **Materials Letters**, v. 58, p. 3523–3527, 2004.
- [63] BABU, D. R.; VENKATESAN, K. Synthesis of nanophasic CoFe2O4 powder by self-igniting solution combustion method using mix up fuels. **Journal of Crystal Growth**, v. 468, n. November 2016, p. 179–184, 2017.
- [64] DEGANELLO, F.; MARCÌ, G.; DEGANELLO, G. Citrate nitrate autocombustion synthesis of perovskite-type nanopowders: A systematic approach. **Journal of the European Ceramic Society**, v. 29, p. 439–450, 2009.
- [65] PABHAKARAN, K. et al. Sucrose combustion synthesis of nanocrystalline yttrium aluminium garnet. **Advances in Applied Ceramics**, n. September 2015, p. 3–9, 2009.
- [66] SAI, S. et al. Synthesis of Nanocrystalline Bismuth Ferrite by Solution Combustion Synthesis Method. **Journal of NanoScience, Nanoengineering & Applications**, v. 1, n. 2, p. 52–58, 2011.
- [67] ERRI, P.; PRANDA, P.; VARMA, A. Oxidizer Fuel Interactions in Aqueous Combustion Synthesis . 1 . Iron (III) Nitrate Model Fuels. **Industrial & Engineerieng Chemistry Research**, v. 43, n. 12, p. 3092–3096, 2004.
- [68] ADIGA, K. C. A New Approach to Thermo-Chemical Calculations of Condensed Fuel Oxidizer Mixtures A New Approach to Thermochemical Calculations of Condensed Fuel-Oxidizer Mixtures. **Combustion and Flame**, v. 40, p. 71–79, 1981.

- [69] AZAM, A. et al. Structural, optical and transport properties of Al 3 + doped BiFeO 3 nanopowder synthesized by solution combustion method. **Journal of Alloys and Compounds**, v. 509, n. 6, p. 2909–2913, 2011.
- [70] CIVERA, A. et al. Combustion synthesis of perovskite-type catalysts for natural gas combustion. **Catalysis Today**, v. 83, p. 199–211, 2003.
- [71] PECHINI, M. P. Method of preparing lead and alkaline earth titanates and nobates and coating method using the same to form a capacitor, 1967.
- [72] BRITO, S. L. M. **Síntese, caracterização e modificação superficial de nanopartículas de Titanato de Bário produzidas pelo método Pechini**. 2009. 136 f. Universidade de São Paulo (USP). 2009.
- [73] SUNDE, T. O. L.; GRANDE, T.; EINARSRUD, M. Modified Pechini Synthesis of Oxide Powders and Thin Films. In: KLEIN, L.; APARICIO, M.; JITIANU, A. (Eds.). . **Handbook of Sol-Gel Science and Technology**. 2. ed. [s.l.] Springer, Cham, 2016. p. 1–30.
- [74] DIMESSO, L. Pechini Processes: An Alternate Approach of the Sol Gel Method, Preparation, Properties, and Applications. In: KLEIN, L.; APARICIO, M.; JITIANU, A. (Eds.). . **Handbook of Sol-Gel Science and Technology**. 2. ed. [s.l.] Springer, Cham, 2016. p. 1–22.
- [75] CARREÑO, N. L. V. et al. Síntese, caracterização e estudo das propriedades catalíticas e magnéticas de nanopartículas de Ni dispersas em matriz mesoporosa de SiO2. **Quimica Nova**, v. 25, n. 6, p. 935–942, 2002.
- [76] DREIFUS, D. VON. Investigação das propriedades magnéticas de amostras de IrO2 e Co:IrO2 sintetizadas via método de Pechini. 2010. 96 f. Universidade Federal de São Carlos (UFSCar). 2010.
- [77] SHANDILYA, M.; RAI, R.; SINGH, J. Review: hydrothermal technology for smart materials. **Advances in Applied Ceramics**, v. 115, n. 6, 2016.
- [78] BYRAPPA, K.; ADSCHIRI, T. Hydrothermal technology for nanotechnology.

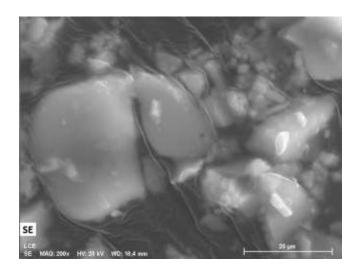
- **Progress in Crystal Growth and Characterization of Materials**, v. 53, n. 2, p. 117–166, 2007.
- [79] GARDECKA, A. J.; TOOLS, W. Synthesis and characterisation of niobium doped TiO2 semiconducting materials. 2016. 169 f. University College London. 2016.
- [80] SUCHANEK, W. L.; RIMAN, R. E. Hydrothermal Synthesis of Advanced Ceramic Powders. **Advances in Science and Technology**, v. 45, p. 184–193, 2006.
- [81] FENG, S.; LI, G. Hydrothermal and Solvothermal Syntheses. In: **Modern Inorganic Synthetic Chemistry**. 2. ed. Changchun: Elsevier, 2017. p. 73–104.
- [82] ARMOA, M. H. Síntese hidrotérmica de nanopartículas de TiO2, de nanocompósitos metal/TiO 2 e degradação oxidativa de 4-clorofenol em reator membranar fotocatalítico. 2007. 153 f. Universidade Estadual Paulista (UNESP). 2007.
- [83] BYRAPPA, K.; YOSHIMURA, M. **Handbook of Hydrothermal Technology**. 1. ed. New York: Noyes Publications, 2001.
- [84] WALTON, R. I. Subcritical solvothermal synthesis of condensed inorganic materials. **Chemical Society Reviews**, v. 31, p. 230–238, 2002.
- [85] HOJAMBERDIEV, M. et al. Morphology-controlled hydrothermal synthesis of bismuth ferrite using various alkaline mineralizers. **Ceramics Silikáty**, v. 53, n. 2, p. 113–117, 2009.
- [86] KITTEL, C. Introduction to Solid State Physics. 8a ed. Hoboken: John Wiley & Sons, 2005.
- [87] MOMMA, K.; IZUMI, F. VESTA 3 for three-dimensional visualization of crystal , volumetric and morphology data. **Journal of Applied Crystallography**, v. 44, p. 1272–1276, 2011.

[88] CAI, D. et al. Oriented growth of Bi2Fe4O9 crystal and its photocatalytic activity. **Procedia Engineering**, v. 27, n. 2011, p. 577–582, 2012.

[89] YUAN, X. et al. Tunability of magnetization and bandgap in mullite-type Bi2Fe4O9 ceramics through non-magnetic ions. **Scripta Materialia**, v. 146, n. March, p. 55–59, 2018.

APÊNDICE A

As Figura A.1, A.2, A.3 e A.4 apresentam os mapeamentos dos elementos para as amostras SCS-0.5-ureia-650, SCS-0.5-citrico-650, SCS-0.5-mistura-650 e PP-650-1, com intuito de verificar a homogeneidade da distribuição dos elementos.



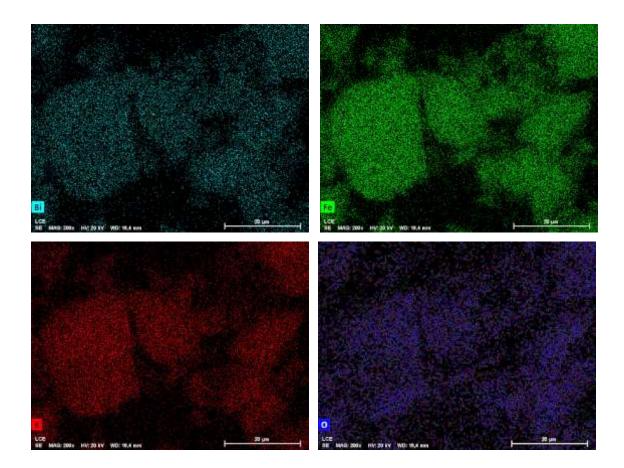


Figura A.1: Mapeamento dos elementos K, Bi, Fe e O realizado na amostra SCS-0.5-ureia-650.

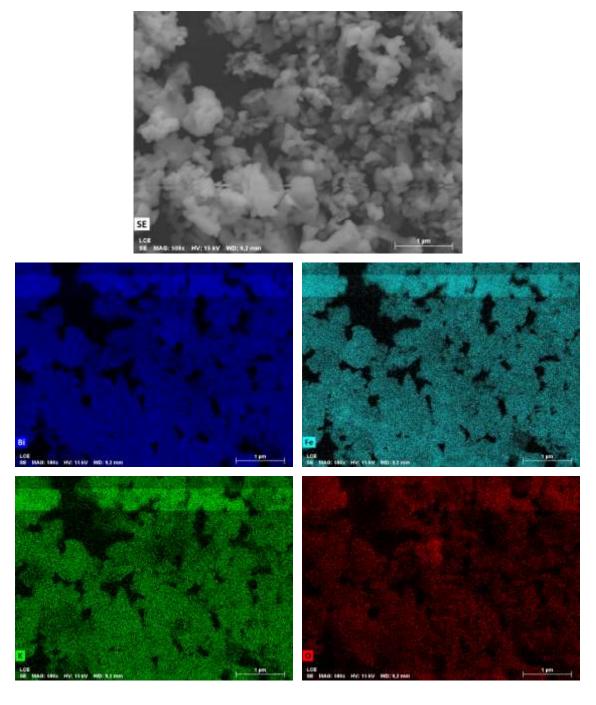


Figura A.2: Mapeamento dos elementos K, Bi, Fe e O realizado na amostra SCS-0.5-citrico-650.

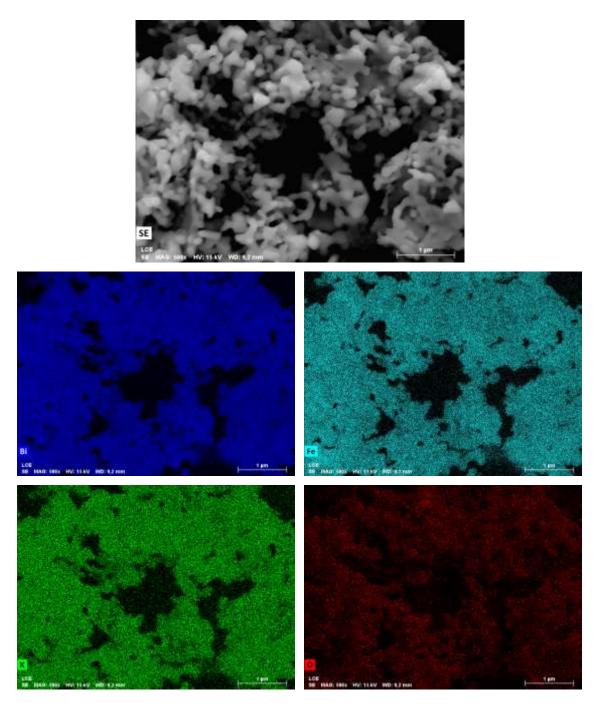


Figura A.3: Mapeamento dos elementos K, Bi, Fe e O realizado na amostra SCS-0.5-mistura-650.

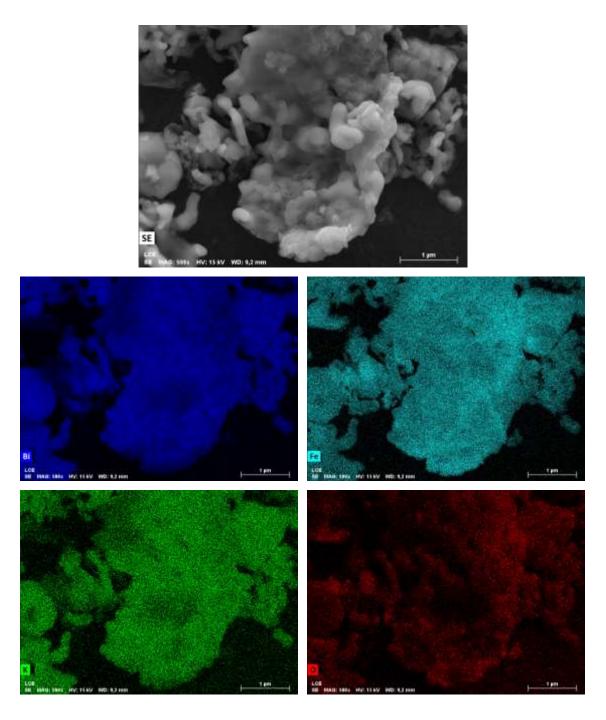
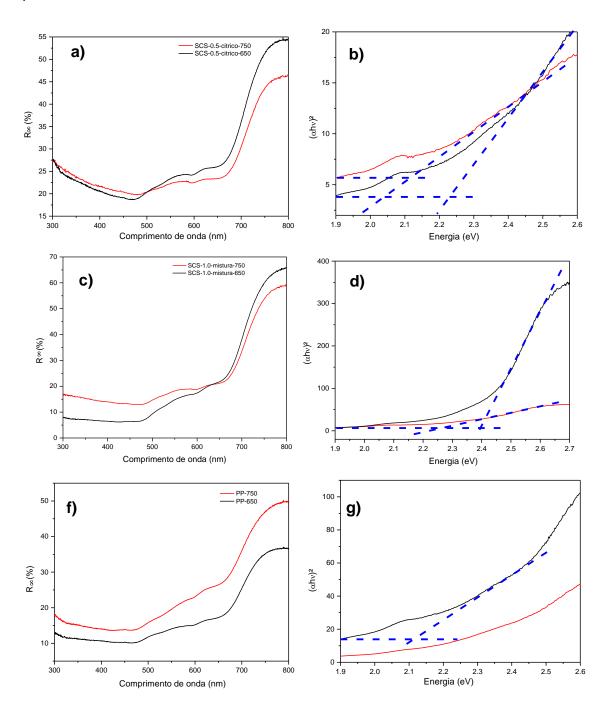


Figura A.4: Mapeamento dos elementos K, Bi, Fe e O realizado na amostra PP-650-1.

APÊNDICE B

A Figura B.1 apresentam os dados complementares para a caracterização com auxílio da Espectroscopia de absorção na região do Ultravioleta-Visível (UV-VIS) com reflectância difusa, sendo que está apresentado a absorção e uma faixa do gráfico de Tauc para a obtenção do E_{g2} das fases secundárias, caso estejam presentes.



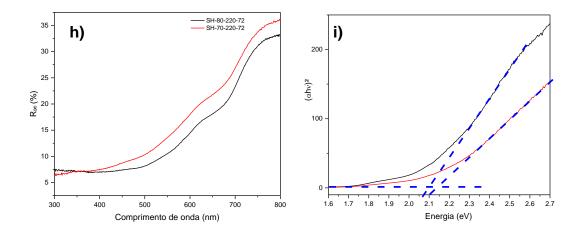


Figura B.1: Figuras complementares aos resultados de Espectroscopia de absorção na região do Ultravioleta-Visível (UV-VIS) com reflectância difusa. a) e b) Espectro DRS para a amostras SCS-0.5-750-citrico e SCS-0.5-650-citrico e Gráfico de Tauc na faixa do Eg da fase secundária. c) e d) Espectro DRS para a amostras SCS-1.0 -750-mistura e SCS-1.0-650-mistura e Gráfico de Tauc na faixa do Eg da fase secundária. e) e f) Espectro DRS para a amostras PP-750-1 e PP-650-1 e Gráfico de Tauc na faixa do Eg da fase secundária. g) e h) Espectro DRS para a amostras SH-70-220-72 e SH-80-220-72 e Gráfico de Tauc na faixa do Eg da fase secundária.

APÊNCICE C

Com intuito de iniciar o estudo da sinterização para essa composição, realizouse a dilatometria ótica e a sinterização e obteve-se os seguintes resultados.

Materiais e Métodos

Dilatometria ótica

A dilatometria ótica foi utilizada para a investigação da temperatura de sinterização, o ensaio foi realizado no microscópio Misura HMS ODHT-*Expert System Solution* (*Hot Stage Microscope*). Nesse ensaio a amostra é aquecida a uma taxa de aquecimento (10°C/min) programada e suas dimensões e imagens são coletadas em cada temperatura programada de 400-1000°C. A retração (Rt) é determinada ponto a ponto por meio da razão entre a área do corpo de prova em uma certa temperatura (A(T)) e a área inicial (Ao), conforme descrito na Equação C.1.

$$R_t = \frac{A(T)}{A_0} \tag{C.1}$$

Sinterização

As amostras foram prensadas em forma de pastilhas de dimensões 10 x 1 mm aproximadamente. Inicialmente cerca de 0.5 g de pó foram utilizados para preencher o molde com auxílio de uma mesa vibratória, em seguida conformadas em uma prensa uniaxial Charlott com uma pressão de 3 toneladas, e por fim foram prensadas em uma prensa hidrostática AIP CP360 com aproximadamente 200 MPa para garantir uma melhor e mais homogênea compactação.

A sinterização foi realizada em uma mufla EDG 3000 com taxa de aquecimento e resfriamento de 5°C/min, as partilhas foram colocadas em uma cadinho de alumina e recobertas com um pó de sacrifício de mesma composição afim de se evitar a volatização de K e Bi, conforme a Figura C.1. Com isso, foi estudado a melhor temperatura e o melhor tempo para atingir a máxima densificação possível.



Figura C.1: Esquema da amostra em forma de pastilha e do cadinho com o pó de sacrifício para sinterização. Fonte: Próprio Autor.

A sinterização visou a obtenção de amostras densas para futuras caracterizações elétrica, dielétrica, magneto-elétrica.

Densidade aparente e relativa

A densidade aparente foi medida por meio do método de Arquimedes em temperatura ambiente, o qual se baseia no empuxo exercido por um líquido quando a amostra é imersa. As amostras prensadas tiveram sua massa seca medida (Ms) e foram imersas em água por 24h. Após, foi medido o peso das amostras imersas (Mi) e o peso úmido (Mu). Dessa forma, a densidade aparente (Da) foi determinada pela Equação C.2, onde ρ_{H_2O} é a densidade da água em temperatura ambiente.

$$D_a = \frac{M_s}{(M_u - M_i)} \cdot \rho_{H_2O}$$
 (C.2)

As densidades aparentes foram relacionadas com a densidade teórica (Dt) da KBFO conforme a Equação C.3, sendo que para a estrutura monoclínica é de 5.3243 g/cm³ e para a ortorrômbica é 5.3939 g/cm³ obtidas a partir da simulação da estrutura com o software VESTA® [87].

$$D_R = \frac{D_a}{D_t}.100\% {(C.3)}$$

Resultados

SCS: Dilatometria ótica

A dilatometria ótica avaliou o comportamento da retração da amostra SCS-0.5-ureia-750, com isso foi possível encontrar as regiões de maiores taxas de retração, a qual norteia para uma maior densificação em menor tempo, com isso é possível encontrar a melhor temperatura para a sinterização da amostra. Na Figura C.2 é possível observar o comportamento da amostra com o aumento da temperatura, até 800°C a amostra está com suas dimensões preservadas, porém em 900°C já está toda deformada devido à formação de fase liquida. Com a derivada da curva pode-se observar a maior taxa de retração sem a perda da geometria da amostra, porém estudos mostram que a sinterização em temperaturas acima de 800°C há a formação de fases secundárias geradas pela decomposição da KBFO. Mesmo não se deformando nessa temperatura há o início de formação da fase líquida, sendo que a sinterização deve ser conduzida com uma margem de segurança.

Vale salientar, que esse resultado corrobora com as micrografias obtidas em 750°C, pois nessa temperatura já se observa um início da retração, a qual é vista com um leve empescoçamento nas partículas.

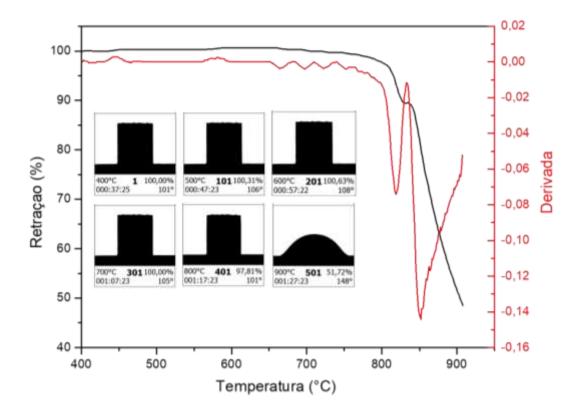


Figura C.2: Dilatometria ótica para a amostra SCS-0.5-ureia-750.

SCS: Sinterização

As pastilhas prensadas foram sinterizadas e tiveram sua densidade relativa avaliadas, na Tabela C.1 estão representadas as condições de sinterização e densidade relativa obtida para a amostra SCS-0.5-750-ureia.

Tabela C.1: Condições de sinterização e densidade relativa das patilhas.

Amostra	Temperatura (°C)	Tempo (h)	Densidade Relativa (%)
1	700	1.5	70.4
2	720	1.5	76.3
3	720	1.0	86.3 ± 7.4
4	750	1.5	62.6
5	750	1.0	75.5 ± 0.3
6	770	1.5	69.6

A melhor condição de sinterização foi a de 720°C/1h, a qual alcançou uma densidade média de 86.3% da densidade teórica. Essa composição se torna interessante, já que para sua sinterização necessita de baixas temperaturas, sendo que um fator limitante é a volatização de Bi e K. É possível notar que em maiores temperaturas há uma queda de densificação, a qual pode estar relacionada ao início da decomposição da fase.

PP: Dilatometria Ótica

Para a amostra PP-750-1, a melhor condição de síntese, foi realizada a dilatometria ótica para avaliar o comportamento durante a sinterização. A retração da amostra inicia-se por volta de 750°C com maior taxa de retração em aproximadamente 800°C, por volta de 870°C inicia-se a formação de fase liquida, pois o corpo de prova começa a se deformar e perder as dimensões.

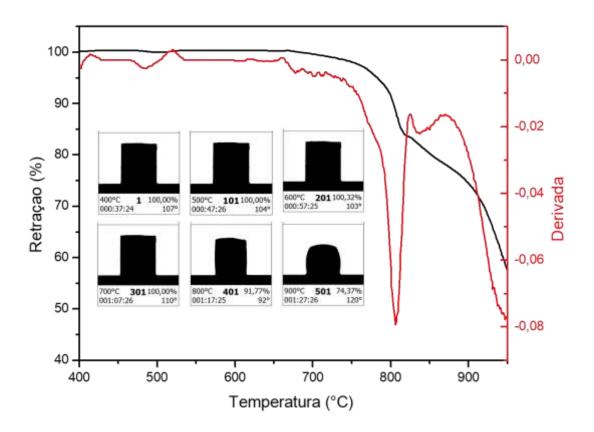


Figura C.3: Dilatometria ótica para a amostra PP-750-1.

PP: Sinterização

As pastilhas prensadas foram sinterizadas e tiveram sua densidade relativa avaliadas, na Tabela C.2 estão representadas as condições de sinterização e densidade relativa obtida para a amostra PP-750-1.

Tabela C.2: Condições de sinterização e densidade relativa das patilhas sintetizadas pelo método dos precursores poliméricos.

Amostra	Temperatura (°C)	Tempo (h)	Densidade Relativa (%)
1	720	1.0	85.2
2	750	1.0	91.6

Com a melhor condição investigada com a SCS, sinterizou-se na mesma condição a pastilha obtida pelo método dos precursores poliméricos, sendo que se obteve uma densidade relativa semelhante de obtendo uma densidade relativa semelhante, porém uma outra condição de sinterização foi empregada, notando que a densidade relativa foi maior (91.6%), em contra partida, para a amostra obtida por SCS na mesma condição obteve-se 75.5%. Essa diferença pode ser explicada pela reatividade dos pós, sendo que o obtido por PP se torna mais reativo devido ao seu tamanho médio de partícula menor, levando a uma densificação maior.

SH: Dilatometria ótica

Para a síntese hidrotérmica foi escolhido a amostra SH-70-220-72 para fins comparativos com o contido na literatura. Da mesma forma que as amostras anteriores, a primeira retração corresponde a densificação do material e a segunda pela formação de fase liquida, a qual é seguida por uma perda das dimensões geométricas conforme pode ser observado na Figura C.4.

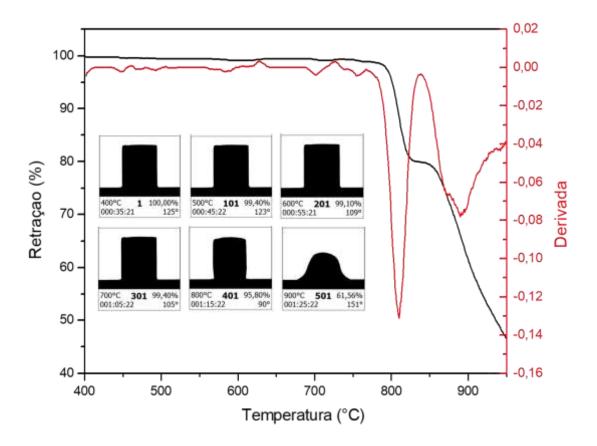


Figura C.4: Dilatometria ótica para a amostra SH-70-750-72.

SH: Sinterização

Com os dados de dilatometria realizou-se a sinterização de pastilhas para avaliar a melhor condição para a densificação, porém como síntese hidrotérmica gerou estruturas regulares espera-se que a densificação seja prejudicada.

Tabela C.3: Condições de sinterização para as amostras sintetizadas via síntese hidrotérmica.

Amostra	Temperatura (°C)	Tempo (h)	Densidade Relativa (%)
1	720	1.0	63.3
2	750	1.0	80.7

Comparadas com os outros tipos de síntese, partículas que não são esféricas ou possuem uma geometria muita diferente de esférica a sinterização

se torna prejudicada, ou seja, o pó se torna menos reativo, fato que levou a uma densificação de apenas de 80.7%.