

Revista de acesso livre no site www.dema.ufcg.edu.br/revista

REMAP

Revista Eletrônica de Materiais e Processos, v.3.1 (2008) 25-30 ISSN 1809-8797

# Síntese e caracterização de pós de ferrita Mn-Zn: efeito da substituição do $Mn^{2+}$ pelo Fe<sup>2+</sup> e da quantidade de H<sub>2</sub>O

A. C. L. A. Paiva<sup>1\*</sup>, V. J. Silva<sup>1</sup>, D. A. Vieira<sup>1</sup>, L. Gama<sup>1</sup>, A. C. F. M. Costa<sup>1</sup>

<sup>1</sup>Universidade Federal de Campina Grande – Departamento de Engenharia de Materiais

Centro de Ciências e Tecnologia - Av. Aprígio Veloso, 882 - CEP 58109-970 - Campina Grande - Paraíba

Fone - 83 3310 1182 - Fax - 83 3310 1178

(Recebido em 19/11/2007; revisado em 15/02/2008; aceito em 18/04/2008) (Todas as informações contidas neste artigo são de responsabilidade dos autores)

### **Resumo:**

Este trabalho tem como objetivo sintetizar pós de ferrita Mn-Zn pelo método de síntese por combustão utilizando glicina como combustível. A influência da substituição do íon  $Mn^{2+}$  pelo íon  $Fe^{2+}$  sobre os parâmetros estruturais dos pós foi investigada por difração de raios-X. De acordo com os resultados obtidos foi observado que a diminuição da concentração dos íons metálicos favoreceu a formação de pós de ferrita Mn-Zn monofásicos e que a substituição do íon  $Mn^{2+}$  pelo  $Fe^{2+}$  acarretou uma diminuição do tamanho de cristalito e parâmetros de rede do espinélio misto aleatório. Todos os pós produzidos apresentaram alta cristalinidade e tamanho de cristalito entre 37 e 39 nm.

Palavras-chave: Reação de combustão; ferrita Mn-Zn; glicina; materiais magnéticos.

# Abstract:

The aim of this work is to synthesize Mn-Zn ferrite powders by the combustion method using glycine as fuel. The influence of the substitution of the  $Mn^{2+}$  by the Fe<sup>2+</sup> on the structural parameters of the powders also was investigated by X rays diffraction. According to the results it can be observed that the decrease in concentration of the metallic ions favored the formation of single crystalline Mn-Zn ferrite phase and the substitution of the  $Mn^{2+}$  by Fe<sup>2+</sup> conferred a decrease in the crystallite size and in the lattice parameters of aleatory mixed spinel. All the powders presented high crystallinity and crystallite size between 37 and 39 nm.

Keywords: Combustion reaction; Mn-Zn ferrite; glycine; magnetic materials.

<sup>\*</sup> E-mail: anneclap@yahoo.com.br (A. C. L. A. Paiva)

### 1. Introdução

Ferritas Mn-Zn consiste numa importante categoria de materiais cerâmicos magnéticos com uma grande faixa de aplicações tecnológicas, em dispositivos como transformadores, indutores e absorvedores[1,2].

As propriedades elétricas e magnéticas específicas desejáveis nestes materiais dependem, em grande parte, das características originais dos pós utilizados (forma, tamanho médio e distribuição do tamanho das partículas, grau de aglomeração, etc.), as quais influenciam a densificação e microestrutura do produto final[3]. E os fatores responsáveis pelo controle do tamanho de grão desses materiais são o método e as condições de preparação[4].

Ferritas são comercialmente produzidas por um processo cerâmico envolvendo alta temperatura em reação no estado sólido entre os constituintes óxidos e carbonatos. As partículas obtidas por tal processo são consideravelmente grandes e com um tamanho de partícula não uniforme[5]. Devido ao desenvolvimento rápido da nanotecnologia e a busca pelo desenvolvimento de nanopartículas de ferrita Mn-Zn que levem a fabricação de dispositivos com alto desempenho, vários métodos de sínteses diferentes tem sido proposto, tais como o método da co-precipitação[6,5], precipitação hidrotérmica[7,5], síntese sol-gel[8,5], а microemulsão[9,5]. Entre estes vários métodos a síntese por reação de combustão tem se destacado, visto ser um procedimento fácil, seguro e rápido para produzir pós cerâmicos, e suas vantagens potenciais são que requer menos energia do que processos cerâmicos convencionais de sinterização e que o tempo necessário está reduzido a alguns minutos. A alta temperatura da combustão pode evaporar as impurezas, tornando o produto com pureza mais elevada. Além do mais, este processo pode ser usado para produzir pós cerâmicos nanométricos, homogêneo, de alta pureza e óxidos cristalinos[10,11].

Assim este trabalho teve como objetivo sintetizar pós de ferrita Mn-Zn usando o método de síntese por reação de combustão usando glicina como combustível e sua caracterização estrutural por difração de raios-X. A influência da substituição do íon  $Mn^{2+}$  pelo íon  $Fe^{2+}$  e também o efeito da diluição dos íons metálicos na característica estrutural dos pós obtidos foi investigado.

### 2. Procedimento Experimental

### 2.1. Obtenção dos pós de ferrita Mn-Zn

O sistema estudado neste trabalho foi o para x = 0,05; 0,1 e 0,2 mols de  $Fe^{2+}$ , os quais foram designados por S005 (Mn<sub>0.45</sub>Zn<sub>0.5</sub>Fe<sub>2.05</sub>O<sub>4</sub>), S01  $(Mn_{0.4}Zn_{0.5}Fe_{2.1}O_4)$  e S02  $(Mn_{0.3}Zn_{0.5}Fe_{2.2}O_4)$ , respectivamente. Os pós de ferrita Mn-Zn foram obtidos utilizando como reagentes químicos os nitratos de alumínio III, zinco II e ferro III e o acetato de ferro II (agentes oxidantes), os quais foram misturados à glicina (agente redutor) de modo a formar uma solução redox. A composição inicial da solução foi calculada baseada na valência total dos reagentes oxidantes e redutores utilizando da química dos conceitos propelentes explosivos[12].

Para a realização da reação de combustão, misturou-se a quantidade de reagentes calculada de acordo com a estequiometria (quantidade de agentes oxidantes equivalente a quantidades de agente redutor para estabelecer a estequiometria da reação) com 100ml de água destilada para todos os sistemas. Como à capacidade de volume do cadinho de sílica vítrea utilizado para a realização da reação de combustão é de 200 ml, a mistura de reagentes total (RT) calculada na estequiometria foi dividida por 200 de forma a se obter quantidades menores de reagentes, o que equivale a uma relação de RT:H<sub>2</sub>O de 7,08703g:100ml, ou seja, 1:14 (14 vezes maior a quantidade de H<sub>2</sub>O em relação aos reagentes). De acordo com estudos anteriores realizados por Diniz (2005) [13], em sistemas de  $Mn_{0.65}Zn_{0.35}Fe_2O_4$ obtidos por reação de combustão usando glicina, os autores reportaram que a quantidade de H2O utilizada para diluição dos íons metálicos influenciava a característica final dos pós produzidos, ou seja, quanto mais diluído o sistema maior tendência a um sistema monofásico.

Assim, visando à obtenção dos sistemas de ferritas Mn-Zn monofásicos foram analisadas três diferentes quantidades de reagentes totais (RT) considerando a quantidade fixa de água destilada de 100 ml, para cada sistema. A Tabela 1 mostra esta relação RT:H<sub>2</sub>O como exemplo para o sistema S005 (x = 0,05 moles de Fe<sup>2+)</sup>, os demais sistemas foram preparados nas mesmas condições, visto que a quantidade de reagente total foi a mesma, apenas foi realizada uma variação na quantidade de íons de Fe<sup>2+</sup> em substituição aos íons de Mn<sup>2+</sup> na rede do espinélio misto aleatório.

Tabela 1: Descrição das proporções  $RT:H_2O$ para o sistema S005 (x = 0,05 moles de  $Fe^{2+}$ ) onde, A = peso total dos reagentes (g); B= valor dividido; C= peso total dos reagentes após divisão (g); D= quantidade de  $H_2O$  (ml); E= proporção  $RT:H_2O$ .

А	В	С	D	Е
1417,406	200	7,0870	100	1:14
1417,406	300	4,7246	100	1:21
1417,406	350	4,0497	100	1:25

Estabelecida às proporções, o cadinho contendo a mistura dos reagentes mais a água destilada referente a cada sistema foi colocado sobre uma placa quente (temperatura máxima 480°C), onde se formou uma solução até ocorrer à ignição (combustão). Ao término da reação de combustão, o produto da mesma foi mantido na mufla a 500°C por 5 minutos para a eliminação de voláteis possivelmente remanescentes. Depois, o produto da combustão foi desaglomerado em um almofariz e peneirado em peneira 325 mesh (45  $\mu$ m), e por fim, os pós foram encaminhados para a caracterização por difração de raios-X.

# 2.2. Caracterização Estrutural por Difração de raios-X

Os pós de ferrita Mn-Zn foram caracterizados por difração de raios-X (DRX) para determinação das fases formadas, tamanho de cristalito, cristalinidade e parâmetros de rede a partir dos dados de difração utilizando um difratômetro de raios-X SHIMADZU (modelo XRD 6000, radiação Cu K). O tamanho médio de cristalito foi calculado a partir da linha de alargamento de raios-X (d311) através da deconvolução da linha de difração secundária do silício policristalino (utilizado como padrão) utilizando-se a equação de Scherrer[14]. Os parâmetros de rede foram obtidos por meio da rotina DICVOL91 for Windows, disponível no pacote de programas FullProff [15], usando a lei de Vegard's par as misturas sólidas.

### 3. Resultados e discussão

Para que ocorra formação da fase única do espinélio misto aleatório Mn-Zn o íon de manganês deverá se encontrar com valência 2+ distribuído aleatoriamente em ambos os sítios tetraédricos e octaédricos da rede.

Por outro lado, é sabido que o estado mais estável para manganês e ferro são o  $Mn^{3+}$  e Fe<sup>3+</sup> na forma dos óxidos de  $Mn_2O_3$  e Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub>. A elevação da temperatura seja proveniente dos processos de síntese ou por calcinação, assim como a presença do oxigênio atmosférico tende a favorecer facilmente a mudança no estado 2+ para 3+ tanto do íon  $Mn^{2+}$ quanto do Fe<sup>2+</sup>.

De acordo com O'Handley (1999)[16], os íons de Mn<sup>2+</sup>, Mn<sup>3+</sup>, Fe<sup>2+</sup> e Fe<sup>3+</sup> possuem energia preferencial para ocuparem ambos os sítios tetraédricos e octaédricos e os íons de Zn<sup>2+</sup> tem energia preferencial para ocupação dos sítios tetraédricos. Então, durante a síntese por reação de combustão o oxigênio atmosférico necessário para que ocorra a combustão provoca a mudança do íon Mn<sup>2+</sup> para Mn<sup>3+</sup> e Fe<sup>2+</sup> para Fe<sup>3+</sup>. Como conseqüência, causa excesso de íons Fe3+ nos sítios tetraédricos ou octaédricos, os quais migram para fora da rede espinélio, e segregam formando segunda fase hematita ( $\alpha Fe_2O_3$ ). Esta segunda fase é indesejada na ferrita, visto a mesma ser condutora e desta maneira reduzir a resistividade da ferrita e aumentar as perdas por histerese e corrente parasita.

As Figuras 1, 2 e 3 ilustram os difratogramas de raios-X dos pós de ferrita Mn-Zn designados S005, S01 e S02 diferenciados de acordo com o teor em moles de Fe<sup>2+</sup> para as proporções de 1:14, 1:21 e 1:25 de reagentes total:100ml (RT:H<sub>2</sub>O) de água destilada, respectivamente. Por meio dessas Figuras podemos verificar a formação da fase majoritária de ferrita Mn-Zn (JCPDF 89-7554) e traços de hematita como fase secundária (JCPDF 89-0599). Observamos também os picos de difração bem definidos com um bom alargamento das linhas de difração, indicando assim, a formação de pós com elevado grau de cristalinidade e constituídos de finas partículas.



Figura 1: Difratogramas de raios-X dos pós de ferrita Mn-Zn preparados por reação de combustão usando a proporção 1:14 de reagentes total:H<sub>2</sub>O.



Figura 2: Difratogramas de raios-X dos pós de ferrita Mn-Zn preparados por reação de combustão usando a proporção 1:21 de reagentes total:H<sub>2</sub>O.

A presença da segunda fase nas Figuras 1 e 2 mostraram que a diluição total dos íons de 1:14 e 1:21 utilizada não foi suficiente para obter os sistemas monofásicos. Isto ocorreu provavelmente devido a presença do  $Fe^{2+}$  o qual por se oxidar facilmente junto com o  $Mn^{2+}$  favorecendo a presença da segunda fase.

Por meio da Figura 3 observamos apenas a formação da fase única ferrita Mn-Zn, não sendo possível identificar nenhum traço da fase hematita como fase secundária.



Figura 3: Difratogramas de raios-X dos pós de ferrita Mn-Zn preparados por reação de combustão usando a proporção 1:25 de reagentes total:H<sub>2</sub>O.

Então para diluição dos íons na proporção  $RT:H_2O$  de 1:25, na qual a quantidade de reagentes total foram divididos por 350 podemos verificar que provavelmente o caminho para difusão foi maior, favorecendo a uma reação mais rápida e não permitindo desta forma que os íons de  $Mn^{2+}$  e  $Fe^{2+}$  se oxide para  $Mn^{3+}$  e  $Fe^{3+}$ , respectivamente, o que

evitou assim a formação de segunda fase hematita. Os pós nesta condição de síntese também se apresentaram com alto grau de cristalinidade e um considerável alargamento dos picos de difração o que é um indicativo na natureza fina das partículas destes pós.

Com base no estudo realizado por DRX, para os pós obtidos na condição de síntese de 1:25, foram determinados os parâmetros estruturais a partir dos dados de difração de raios-X como tamanho de cristalito e parâmetro de rede, os quais estão contidos na Tabela 2.

De uma forma geral observamos uma leve diminuição no tamanho médio de cristalito, observando uma diferença máxima de 3 nm entre o sistema S02 e S01. Quanto ao parâmetro de rede também observamos uma leve redução na terceira casa decimal quanto comparamos os sistemas entre si, ou seja, o aumento do teor de mols de Fe<sup>2+</sup> diminuiu os valores do parâmetro de rede. Comparando estes resultados com o parâmetro de rede teórico da ferrita (a = b = c = 8,442 (Å) JCPDF 89-7554) observamos uma redução no parâmetro de rede bem mais significativa, em torno de aproximadamente 0,7%. Esta redução pode ser explicada pela substituição dos íons Mn<sup>2+</sup> pelos íons de Fe<sup>2+</sup> nos sítios tetraédricos e octaédricos devido à diferença nos seus raios iônicos.

Tabela 2: Tamanho de cristalito e parâmetro de rede dos pós preparados por reação de combustão utilizando a condição RT:H<sub>2</sub>O de 1:25.

Sistemas	Tamanho de	Parâmetros de Rede (Å)		
	cristalito (nm)	a	b	c
S005	37	8,3833	8,3833	8,3833
S01	40	8,3828	8,3828	8,3828
S02	36	8,3802	8,3802	8,3802

A Tabela 3 apresenta os valores dos raios iônicos dos íos  $Fe^{2+}$  e  $Mn^{2+}$  de acordo com o número de coordenação[17]. Podemos observar que independente do número de coordenação, o raio iônico do  $Fe^{2+}$  é menor que o raio iônico do  $Mn^{2+}$ . Portanto é de se esperar que a substituição dos íons  $Mn^{2+}$  por íons de  $Fe^{2+}$  diminua o parâmetro de rede.

Por outro lado, os íons  $Fe^{2+}$  possuem na sua camada mais energética 6 elétrons/spins de acordo com sua configuração  $(1s^2 2s^2 2p^6 3s^2 3p^6) 3d^6$  comparado com os íons  $Mn^{2+}$  que possui 5 elétrons/spins de acordo com sua configuração eletrônica  $(1s^2 2s^2 2p^6 3s^2 3p^6) 3d^5 4s^2$ . Isto faz com

que, o íon  $\text{Fe}^{2+}$  possua energia de ligação maior que o íon  $\text{Mn}^{2+}$  (interação eletrostática, chamada de energia de Madelung[18]), tendendo a formar ligações menores (mais curtas) que as do íon  $\text{Mn}^{2+}$ , contribuindo desta forma, para diminuição também do parâmetro de rede do espinélio misto aleatório cúbico com o aumento do teor de mols de Fe<sup>2+</sup>.

Tabela 3: Valores dos raios iônicos de acordo com o número de coordenação.

Íon	Valor do raio iônico de acordo com o número de coordenação (NC) (nm)		
	NC = 4	NC=6	
Fe <sup>2+</sup>	0,063	0,078	
Mn <sup>2+</sup>	0,066	0,083	

## 4. Conclusões

Com base nos resultados apresentados anteriormente podemos concluir que a diminuição da quantidade de reagentes total em relação à quantidade de H<sub>2</sub>O utilizada, ou seja, aumento da diluição dos íons metálicos favoreceu a formação da fase única do espinélio misto aleatório. A substituição dos parâmetros de rede dos pós de ferrita Mn-Zn e uma leve diminuição no tamanho de cristalito.

### Agradecimentos

Os autores agradecem as instituições financeiras RENAMI – Rede Molecular de Nanotecnologia e Interfaces e CNPq – Conselho Nacional de Pesquisa e Desenvolvimento.

# Referências

- SNELLING, E. C. Soft Ferrites; Properties and Applications, Butterworth & Co Ltd., Essex, 1988.
- [2] ZASPALIS, V. T.; TSAKALOUDI, V.; KOLENBRANDER, M. The effect of dopants on the incremental permeability of MnZnferrites, Journal of magnetism and magnetic materials, v. 313, p. 29-36, 2007.
- [3] COSTA, A. C. F. M.; Diniz, A. P. A.; Gama, L.; Morelli, M. R.; Kiminami, R. H. G. A.; J. Metas. Nanocryst. Mater. 20-21, p. 582-587, 2004

- [4] KELUSKAR, S. H.; TANGSALI, R. B.; NAIK, G. K.; BUDKULEY, J. S. High permeability of low loss Mn-Zn ferrite obtained by sintering nanoparticle Mn-Zn ferrite, Journal of magnetism and magnetic materials, v. 305, p. 296-303, 2006.
- [5] XUAN, Y.; LI, Q.; YANG, G. Synthesis and magnetic properties of Mn-Zn ferrite nanoparticles, Journal of magnetism and magnetic materials, v. 312, p. 464-469, 2007.
- [6] AUZANS, E.; ZINS, D.; MASSART, R.; MATER, J. Sci. 34, 1253, 1999.
- [7] ROZMAN, M.; DROFENIK, M. J. Am. Ceram. Soc. 78, 2449, 1995.
- [8] THAKUR, A.; SINGH, M. Ceram. Int. 29, 505, 2003.
- [9] MAKOVEC, D.; KOSAK, A.; DROFENIK, M. Nanotechnology 15, 160, 2004.
- [10] COSTA, A. C. F. M. Tese (Doutorado em Ciências e Engenharia de Materiais), Departamento de Engenharia de Materiais, Universidade Federal de S. Carlos, S. Carlos, 2002.
- [11] COSTA, A.C. F. M.; MORELLI, M.R.; KIMINAMI, R. H.G. A. Combustion Synthesis Processing of Nanoceramics. Handbook of Nanoceramics Their Based Nanodevices. Ed. Americam Scientific Publishers, 2007.
- [12] JAIN, S. R.; ADIGA, K.C.; VERNEKER, V.P. A new approach to thermochemical calculations of condensed fuel-oxider mixture. Combustion and Flame, v. 40, p. 71-79, 1981.
- [13] DINIZ, A. P. A., Síntese por reação de combustão e processamento de pós nanométricos de ferrita Ni-Zn. Relatório de Iniciação Científica, Engenharia de Materiais, Universidade Federal de Campina Grande. Campina Grande – PB, 2005.
- [14] KLUNG, H.; ALEXANDER, L. X-ray diffraction procedures. New York: Wiley, 1962.
- [15] LOUER, D.; ROISNEL, T. DICVOL91 For Windows, Laboratoire de Cristallochimie, Universite de Rennes I, Campus de Beaulieu, France, 1993.
- [16] O'HANDLEY, R. C. Modern Magnetic Materials: Principles and Applications. Massachusetts Institute of Technology. John Wiley & Sons, 1999.
- [17] CHIANG, Y.; III BIRNIE, D.; KINGERY, W. D. Physical Ceramics – Principles for Ceramic Science and Engineering, 1997.
- [18] [18] KITTEL, C. Introdução à física do estado sólido. Traduzido por Adir M. Luiz, quinta

edição, ed. Guanabara Dois S.A., Rio de Janeiro, p. 85-88, 1978.