

SINTERIZAÇÃO DE DIFERENTES CARBETOS COM ADITIVOS FORMADORES DE FASE LÍQUIDA

 R. T. Purgato, J. Marchi, J.C. Bressiani e A.H.A. Bressiani
Av. Prof. Lineu Prestes, 2242, Cidade Universitária São Paulo, SP, Brasil, 05508-900
<u>abressia@ipen.br</u>
IPEN – Instituto de Pesquisas Energéticas e Nucleares CCTM – Centro de Ciência e Tecnologia de Materiais

RESUMO

Materiais cerâmicos covalentes possuem elevada importância tecnológica, sendo, no entanto, de difícil densificação. Neste trabalho foi estudada a sinterização de cerâmicas à base de carbetos de silício (SiC), titânio (TiC), tântalo (TaC) e nióbio (NbC) com adição de 10%volume de óxidos (75%volume Al₂O₃:25%volume Y₂O₃). As composições estudadas foram moídas em atritor (400rpm/4horas), compactadas uniaxial e isostaticamente (200MPa) e sinterizadas a temperaturas entre 1700°C/1h e 1950°C/1h, em forno de resistência de grafite e atmosfera dinâmica de argônio. A caracterização do material sinterizado foi realizada utilizando difratometria de raios X e microscopia eletrônica de varredura. Todos os carbetos, com exceção do de tântalo atingem altas densidades relativas (acima de 95%dt) em temperaturas acima de 1900°C.

Palavras - Chaves: sinterização, carbetos, cerâmicas covalentes.

INTRODUÇÃO

Materiais cerâmicos avançados são considerados aqueles cuja estrutura permite especificamente aplicações em indústrias, tais como eletrônica, biotecnologia, automotiva, aeroespacial, entre outras. A utilização desses materiais é



possível devido ao desenvolvimento cada vez maior de novas tecnologias, que buscam materiais aptos a aplicações específicas em função de suas propriedades otimizadas⁽¹⁾.

Neste sentido, é fundamental entender e aplicar as relações existentes entre processamento, microestrutura e propriedades de um determinado material visando sua aplicação e desempenho.

No processo de sinterização por fase líquida o pó inicial é composto de dois ou mais componentes, onde um dos quais tem baixo ponto de fusão em relação ao componente principal da mistura⁽²⁾.

Durante o processo de sinterização por fase líquida a tendência do líquido é cobrir as partículas sólidas, eliminando desta maneira a interface sólido - vapor. A evolução da microestrutura revela os estágios do processo, sendo o primeiro, subseqüente à formação da fase líquida, o rearranjo das partículas sólidas por ação da força capilar exercida pelo líquido. O compacto comporta-se como um sólido viscoso devido à ação capilar e a fração de densificação é dependente da quantidade de líquido, tamanho de partícula e solubilidade do sólido no líquido.

O segundo estágio da sinterização via fase líquida é o de solução/precipitação, onde as fases sólidas são dissolvidas no líquido precipitando-se na região de contato. A forma do grão pode ser alterada por difusão para resultar no máximo empacotamento e conseqüente eliminação dos poros. No estágio final, ocorre a união das partículas sólidas, crescimento de pescoço e contorno de grão onde a fase líquida já foi toda consumida⁽²⁾.

Na área das cerâmicas avançadas destacam-se as cerâmicas covalentes. Estas apresentam uma elevada importância tecnológica e são representadas principalmente pelos nitretos e carbetos. A principal característica que justifica sua importância é a alta resistência estrutural, sob condições de trabalho em temperaturas elevadas⁽²⁾. Destacam-se aqui cerâmicas à base de carbeto de silício (SiC), de titânio (TiC), de nióbio (NbC) e de tântalo (TaC).

O carbeto de silício possui uma grande importância como cerâmica estrutural devido à combinação de suas características singulares, tais como excelente resistência à oxidação, manutenção de alta resistência mecânica mesmo em temperaturas elevadas, alta resistência ao desgaste e baixa densidade⁽³⁾.

O objetivo deste trabalho é estudar parâmetros de sinterização de cerâmicas covalentes à base de carbetos de silício (SiC), titânio (TiC), nióbio (NbC) e tântalo



(TaC), na presença de aditivos óxidos, com base nos conhecimentos sobre a densificação de carbeto de silício.

MATERIAIS E MÉTODOS

Os pós utilizados neste estudo foram: carbeto de silício (HC Starck-BF17), carbeto de titânio (HC Starck-HV250), carbeto de nióbio (HC Starck - HGS), carbeto de tântalo (HC Starck), ítria (HC Starck) e alumina (A-16/SG Alcoa).

A caracterização dos pós foi feita por microscopia eletrônica de varredura (MEV), difração de raios-X (DR-X), área de superfície específica (BET) e diâmetro médio das partículas (CILAS).

As misturas foram preparadas contendo 90% volume de carbetos (SiC, TaC, NbC e TiC) e 10% volume de aditivos sendo 75% volume em alumina (AI_2O_3) e 25% volume em ítria(Y_2O_3). A densidade teórica das amostras foi calculada a partir da regras das misturas⁽⁶⁾ considerando as densidades dos pós⁽⁴⁻⁵⁾.

As composições foram moídas e homogeneizadas em moinho de alta energia (attritor) utilizando jarro e esferas de carbeto de silício, haste de polipropileno, a 400 rpm por 4 horas. A secagem dos pós foi feita em rotoevaporador.

A compactação dos pós foi feita por prensagem uniaxial, utilizando matrizes cilíndricas de diâmetro Φ = 12 mm, seguida por prensagem isostática (200MPa).

Para o estudo da densificação foram realizados diferentes tratamentos térmicos, em forno de resistência de grafite e atmosfera de argônio (Ar). A taxa de aquecimento utilizada foi de 20°C/min, até a temperatura de 500°C, e 30°C/min até a temperatura de patamar (1700°C/1h, 1800°C/1h, 1900°C/1h e 1950°C/1h).

As amostras sinterizadas à 1950°C foram polidas e observadas em microscópio eletrônico de varredura (MEV).

RESULTADOS E DISCUSSÃO

O gráfico de massa acumulada em função do diâmetro das partículas dos pós puros, obtido por espalhamento por laser (CILAS) é apresentado na Figura 1.





Figura 1: Gráfico de Massa acumulada versus Diâmetro

Observando a Figura 1, nota-se que o diâmetro médio das partículas decresce na seguinte ordem: TiC (10,19µm), TaC(2,06µm) e NbC (1,84µm).

A análise por BET, forneceu a área de superfície específica das misturas (Tabela I). Os resultados são para as composições após homogeneização em atritor e secagem no rotoevaporador.

Mistura	Área Superficial (m²/g)
SiC	16,3
NbC	3,4
TiC	4,3
TaC	2,1

Tabela I:	Dados	de anális	e por BET
-----------	-------	-----------	-----------

Para identificar as fases cristalinas presentes nas misturas iniciais foi realizada análise por difratometria de raios-X, Figura 2.





Figura 2: Difratogramas de difração de raios-X das misturas: a)TaC; b) SiC; c) TiC; d) NbC.

As fases cristalinas foram identificadas utilizando fichas JCPDS. Para os carbetos de TaC, β -SiC, NbC, TiC foram identificadas fases cristalinas cúbicas, não sendo identificada a fase hexagonal α -SiC. Para os óxidos, fase cristalina cúbica para Y₂O₃ e hexagonal (α) para Al₂O₃.

As misturas foram observadas por microscopia eletrônica de varredura, Figura 3.







As quatro misturas apresentam partículas relativamente equiaxiais e arredondadas, com distribuição de partículas estreita. Os resultados estão de acordo com os valores obtidos para área de superfície específica (BET) e para diâmetro médio (espalhamento por laser).

A Tabela II mostra a relação percentual entre as densidades das amostras sinterizadas e a densidade teórica, no tratamento térmico à 1950°C. Os valores obtidos para as amostras de TiC, NbC e SiC indicam altas densidades relativas, ou seja, acima de 95%dt.



Amostra	Densidade	Temperatura de sinterização			
	teórica (g/cm ³)				
		1700°C	1800°C	1900°C	1950°C
NbC	7,276	67,4	83,8	99,4	99,7
SiC	3,302	54,9	76,0	86,6	98,1
TiC	4,873	59,6	66,0	84,5	95,7
TaC	12,946	73,8	74,8	82,8	76,6

TABELA II: Relação entre as densidades (%dt)

Utilizando os dados da Tabela II pode-se traçar as curvas de densidade relativa em função da temperatura, Figura 4.







As curvas do gráfico indicam densidades relativas crescentes, em relação à temperatura de patamar, para as amostras de NbC, SiC e TiC. A curva para as amostras de TaC é levemente crescente até 1900°C e decrescente após essa temperatura, não atingindo densidades relativas altas (superiores à 95%dt).

Os difratogramas de raios-X das amostras sinterizadas à 1950°C (Figura 5) permitem observar as fases cristalinas formadas nas amostras durante o tratamento térmico.



Figura 5: Difratogramas das amostras sinterizadas à 1950°C. a)TaC, b) SiC, c) TiC e d) NbC.

Nas amostras sinterizadas a análise utilizando fichas JCPDS indicam que as fases cúbicas se mantêm para as amostras de TiC, TaC e NbC. Para o SiC ocorreu a transformação parcial da fase cúbica (β -SiC) em hexagonal ou romboédrica (α -SiC). Há a formação do compostos Al₂Y₄O₉ e YAG nas amostras de TiC e SiC.



As amostras sinterizadas a 1950°C foram observadas em microscópio eletrônico de varredura, e imagens representativas de cada composição são apresentadas na Figura 6.



Figura 6: Micrografias por MEV das amostras sinterizadas à 1950°C: a) TaC; b) SiC; c) TiC; d) NbC

As regiões nas amostras de SiC e TiC que apresentam tonalidade mais clara nas micrografias eletrônicas de varredura indicam a presença dos óxidos. Nas amostras de TaC e NbC as fases à base de óxidos não aparecem, indicando sua evaporação ou formação de solução sólida com os respectivos carbetos. Considerando os aditivos utilizados, a amostra que apresentou melhores molhabilidade dos aditivos nos grãos de carbeto e densificação foi a à base de SiC. A amostra de TiC apresenta elevada densidade, mas a molhabilidade da fase secundária não é tão boa como para o SiC.

Amostras à base de TaC não densificaram com os aditivos e as contendo NbC apresentam alta densidade, mas como os óxidos evaporaram, ou entram em



solução sólida, pode ser devido a erro de cálculo, já que esses óxidos são considerados no cálculo da densidade teórica do material.

CONCLUSÕES

Os dados de diâmetro médio e área de superfície específica estão de acordo com a observação feita por microscopia eletrônica de varredura.

A observação em microscópio eletrônico de varredura também confirmou as fases formadas nas amostras durante a sinterização (1950°C/1h) e identificadas por difração de raios-X.

As condições utilizadas para densificação dos carbetos (aditivos e tratamento térmico) foram adequadas para os carbetos de silício e titânio. Para os carbetos de tântalo e nióbio a quantidade de óxidos deverá ser elevada ou os aditivos modificados.

REFERÊNCIAS BIBLIOGRÁFICAS

 J. Marchi, Sinterização via fase líquida de cerâmicas à base de carbeto de silício com aditivos óxidos utilizando planejamento de experimentos. Tese (doutorado); IPEN;SP, 2003

2. U. U. Gomes. Tecnologia dos pós: Fundamentos e aplicações. Ed. UFRN, 1993.

3. V. Izheviskyi, L. A. Genova, A. H. A. Bressiani, J. C. Bressiani, Cerâmica, v. 46, p. 4-14, 2000.

4. CRC. Materials Science and Enginnering Handbook. 50-52, 2003.

5. Handbook of Chemistry and Physics, Ed. Robert C. Weast. 63° edition; 13-124, 13-154,13-159, 1988.

6. Scheider, S. J. Ceramic Glasses: Engineering Materials Handbook, volume 04, 1°edition, 1991.

SINTERING OF DIFFERENT CARBIDES WITH LIQUID PHASE OXIDES ADDITIVES



ABSTRACT

Covalent ceramic materials have high technological importance, although difficult densification. In this paper, sintering of several based-carbides ceramics (silicon carbide, SiC; titanium carbide, TiC; tantalum carbide, TaC; niobium carbide, NbC) with 10 volume% oxides (75 volume% Al2O3 : 25 volume% Y2O3) were studied as a temperature dependent. The studied compositions were attrited milled (400 rpm/4h), uniaxially and isostatically pressed (200MPa) and sintered at temperatures between 1700° and 1950°C/1h, in graphite resistance furnace and dynamic argon flow. The characterization was performed through x-ray diffraction and scanning electron microscopy. All carbides, with the exception of TaC, achieved high relative densities (higher than 95% td) at temperatures above 1900°C.

Key words: sintering, carbides, covalent ceramics.