

# TÍTULO DO TRABALHO:

Otimização da Reforma a Seco do Gás Natural direcionado a Produção de Nanotubos de Carbono e Consumo de CO<sub>2</sub>.

## **AUTORES:**

Bárbara Maria Campos Sales e Antoninho Valentini

## **INSTITUIÇÃO:**

Universidade Federal do Ceará, Departamento de Química Analítica e Físico-Química, Langmuir -Laboratório de Adsorção e Catálise.

# Otimização da Reforma a Seco do Gás Natural direcionado a Produção de Nanotubos de Carbono e Consumo de CO<sub>2</sub>.

## Abstract

The methane dry reforming reaction was studied by varying the parameters of the reaction (temperature and  $CH_4/CO_2$  ratio) in order to verify the ideal condition for the conversion of  $CH_4$ ,  $CO_2$  and production of synthesis gas, as well as verify the kind of coke deposited. The material (Ni/SiO<sub>2</sub>) was characterized by adsorption isotherms of N<sub>2</sub>, XDR and TPR and, after the catalytic tests by Raman spectroscopy. The results of catalytic tests show that at high temperatures and high  $CH_4/CO_2$  ratio it is possible to achieve carbon dioxide consumption next to 80% and production of synthesis gas with (H<sub>2</sub>/CO) ratio near the unit. The analysis of Raman spectroscopy points to the multi wall carbon nanotubes (MWNTs) formation and amorphous carbon.

Keywords: Carbon dioxide, Methane, Synthesis gas.

## Introdução

Desde o acordo assinado na cidade de Kyoto em 2005, medidas têm sido tomadas a fim de diminuir a emissão dos gases poluentes (1). Dentre estes, encontra-se o dióxido de carbono apontado como o principal causador do efeito estufa. Uma das possíveis formas de utilizar esse gás, possibilitando reduzir sua emissão, é através da reforma a seco do metano (I).

$$CH_4 + CO_2 \leftrightarrow 2CO + 2H_2$$
 (I)  $\Delta G^0_{298} = +170 \text{ kJ.mol}^{-1}$ 

Este processo além de consumir o dióxido de carbono, resulta na formação de hidrogênio (2), utilizado industrialmente na síntese de amônia, refinaria de petróleo ou ainda em células a combustíveis. Outro produto de interesse é a geração de gás de síntese (3), mistura de  $H_2$  e CO, que pode ser convertido em outros produtos como metanol e hidrocarbonetos através do processo de Fischer-Tropsch.

Diversos catalisadores já foram testados na presente reação, e materiais a base de níquel destaca-se por serem ativos, seletivos além de possuírem um baixo custo ao comparar-se com catalisadores contendo metais nobres como a platina ou paládio. Porém esses materiais de menor custo apresentam o problema de desativação acentuada, provavelmente devido a formação de coque na superfície do catalisador. No entanto, estudos mostram que dependendo dos procedimentos reacionais, é possível formar diferentes formas de carbono e dentre estes se encontra os nanotubos de carbono (4) que também é de interesse industrial, devido às interessantes propriedades eletrônicas, óticas e mecânicas (5).

Diante deste contexto, sintetizou-se um catalisador contendo níquel disperso em sílica, para aplicação na reação da reforma a seco do metano. Através da variação da temperatura da reação e composição da mistura reacional, objetivou-se investigar a melhor condição a fim de obter máximo consumo de dióxido de carbono com produção de gás de síntese além de verificar o tipo de carbono depositado no catalisador durante o teste catalítico.

## Metodologia

## Síntese do Catalisador

O catalisador foi sintetizado segundo o método dos precursores poliméricos (6) em que se utilizou o nitrato de níquel e o tetraetilortosilicato (TEOS) como fonte dos metais. O sal de níquel foi dissolvido em uma solução etanólica contendo ácido cítrico, sendo posteriormente adicionado o TEOS e o etilenoglicol. A mistura foi mantida sob agitação e temperatura constante a 60°C atingindo a consistência de um gel. Posteriormente esse gel foi submetido a uma pré-calcinação a 300°C, seguido de calcinação a 850°C por uma hora sob fluxo de ar, obtendo-se assim o catalisador na forma de pó. A amostra denominada NiSi foi preparada para obter-se 10% em massa de níquel.

#### Caracterização

Na análise de Difração de Raios-X (DRX) utilizou-se um difratômetro X'Pert Pro MPD da Panalytical com uma óptica para o feixe incidente que consiste de um espelho parabólico e monocromador de Ge que produz feixe altamente paralelo e monocromático. O tubo de raios-X de cobalto com  $\lambda = 1,78896$  Å foi operado com 40kV e 30 mA, a amostra foi analisada num intervalo angular 20 de 10° a 80°.

A determinação da área específica, volume de poros e diâmetro de poros do catalisador foi realizada utilizando-se o equipamento ASAP (Accelerated Surface Area and Porosimetry System) Micromeritics Instrument Corporation 2000, usando 60 mg da amostra e o gás nitrogênio para realizar a análise.

No ensaio com redução em temperatura programada (TPR) a amostra previamente calcinada foi inserida em um reator de quartzo, alimentado com uma mistura gasosa redutora (5% em vol. de  $H_2$  em  $N_2$ ) a uma vazão de 30 mL/min. Foi empregada uma taxa de aquecimento de 10°C/min, desde a temperatura ambiente até 960°C. Ao longo da análise foi registrado o consumo de hidrogênio, utilizando um detector de condutividade térmica.

Na análise de espectroscopia Raman utilizou-se um laser com comprimento de onda de 663 nm com um tempo de exposição de 10 s variando a frequência de 200 a  $3000 \text{ cm}^{-1}$ .

## Testes Catalíticos

O catalisador foi avaliado na reforma a seco do metano em teste microcatalítico sob pressão atmosférica e fluxo contínuo dos gases em diferentes temperaturas (550, 675 e 800°C) e composições (0,5; 2,25 e 4,0) CH<sub>4</sub>/CO<sub>2</sub> utilizando 50 mg do catalisador. A ativação da amostra foi realizada a 800°C por um período de trinta minutos sob fluxo de hidrogênio, e só então a mistura reacional composta de metano, dióxido de carbono e nitrogênio, foi introduzida na linha reacional. O fluxo total dos gases foi de 35 mL/min em que permaneceu fixo o volume de CO<sub>2</sub> em 6 mL. A conversão catalítica do metano e dióxido de carbono foi acompanhada por cromatografia gasosa dotado com um detector de condutividade térmica.

## Resultados e Discussão

Após o procedimento de calcinação ao ar a 850°C, o catalisador foi caracterizado por Difração de Raios-X, determinação da Área Específica, Volume de Poros e Diâmetro de Poros, Redução à Temperatura Programada e após os testes catalíticos por Espectroscopia Raman.

#### Difração de Raios-X (DRX)

A identificação das fases cristalinas presentes na amostra NiSi, foi realizada por difração de raios-X, cujo perfil está apresentado na Figura 1.



Figura 1. Perfil de Difração de Raios-X da amostra NiSi após a calcinação a 850°C/ar.

De acordo com a análise de difração de raios-X verificou-se um elevado background devido a presença de material amorfo (SiO<sub>2</sub>) e o perfil da difração foi identificado como pertencente a fase óxido de níquel (NiO, JCPDS 004-0835) que pode ser justificado pelo método de síntese empregado (precursores poliméricos). Através da formação de citratos metálicos, que durante a calcinação é decomposto para a formação dos óxidos metálicos (5).

Após realizar o refinamento da amostra, segundo o método Rietveld, foi possível determinar que o diâmetro da partícula de óxido de níquel, sob uso da equação de Scherrer, é igual a 20,27 nm. O que pode ser interessante para a produção de nanotubos de carbono de boa qualidade, visto que o tamanho da partícula metálica define o diâmetro do nanotubo de carbono.

#### Área Específica, Volume de poros e Diâmetro de poros

O resultado da análise de adsorção/dessorção de nitrogênio é apresentado na Tabela 1. A área específica foi calculada segundo o método BET e o volume e diâmetro de poros pelo método BJH.

**Tabela 1.** Resultado dos parâmetros avaliados pelo ensaio de adsorção/dessorção de  $N_2$  do catalisador NiSi após a calcinação a 850°C/ar.

| Amostra | $S_{BET} (m^2/g)$ | $V_p (cm^3/g)$ | $D_{p}(A)$ |
|---------|-------------------|----------------|------------|
| NiSi    | 430,86            | 0,51           | 35,2       |

A partir da análise de adsorção/dessorção de  $N_2$ , mostrada na Tabela 1, verifica-se que o catalisador apresenta uma elevada área específica ( $S_{BET}$ ) com expressivo volume de poros ( $V_p$ ). O diâmetro médio de poros ( $D_p$ ), juntamente com o perfil (não apresentado) indica que a amostra é mesoporosa. Sendo este um resultado interessante, visto que o diâmetro de poros pode influenciar no desempenho catalítico, ou seja, a presença de poros de diâmetro na ordem de micro (microporos) pode ocasionar problemas difusionais.

### Redução a Temperatura Programada (TPR)

A redutibilidade do catalisador foi investigada por redução a temperatura programada em  $H_2$ , cujo perfil está apresentado na Figura 2. Observam-se dois picos de consumo de hidrogênio para a amostra.



Figura 2. Redução a Temperatura Programada da amostra NiSi após calcinação a 850°C/ar.

Conforme o resultado de DRX, o catalisador apresentou a formação de óxido de níquel como única fase cristalina presente na amostra. A análise de TPR apresentou dois picos de redução para o material de Ni<sup>2+</sup> a Ni<sup>0</sup>, um próximo a 500°C e outro com menor intensidade em torno de 700°C. A primeira banda de consumo de H<sub>2</sub> deve referir-se a redução do NiO de menor interação com o suporte, estando portanto mais exposto na superfície da sílica. A segunda banda, menos intensa, possivelmente diz-se respeito ao NiO contido no interior dos poros da sílica sendo necessária uma maior temperatura para sofrer a redução devido sua maior interação com o suporte.

#### Reforma a seco do Metano

De acordo com o procedimento descrito anteriormente, os testes catalíticos na reforma a seco do metano foram realizados e os resultados estão apresentados na Figura 3 que se segue.



**Figura 3.** Conversão catalítica do metano (**a**), dióxido de carbono (**b**) e Razão entre hidrogênio e monóxido de carbono (**c**) ao variar-se a temperatura e razão  $CH_4/CO_2$ .

O teste catalítico realizado nas diferentes temperaturas e composição reacional mostra que maior conversão de metano (Figura 3a) é obtida em elevadas temperaturas e baixa razão  $CH_4/CO_2$ . No entanto a conversão observada para o dióxido de carbono (Figura 3b) ocorre em elevadas temperaturas e composição reacional. Contudo, uma maior produção da razão  $H_2/CO$  (Figura 3c) é atingida em baixas temperaturas e elevada razão  $CH_4/CO_2$ .

A reação principal (I) é termodinamicamente favorável em temperaturas acima de 640°C (7) explicando o resultado de conversão dos reagentes em que se observa uma baixa conversão na menor temperatura (550°C) e elevada conversão na maior temperatura (800°C) utilizada.

A reação I, a qual é resultante das reações II e III, pode ser acompanhada de reações paralelas (IV e V).

| $CH_4 \leftrightarrow C + 2H_2$        | (II) | $CO_2 + C \leftrightarrow 2CO$          | (III) |
|--|------|---|-------|
| $CO_2 + H_2 \leftrightarrow CO + H_2O$ | (IV) | $CO_2 + 2H_2 \leftrightarrow C + 2H_2O$ | (V)   |

Em baixa temperatura, 550°C, somente as reações II e V são favoráveis termodinamicamente, cujos valores de  $\Delta G^0$  são -1,29 kJ/mol e -7,90 kJ/mol respectivamente. O que pode propiciar uma elevada deposição de coque o qual é proveniente tanto do CH<sub>4</sub> quanto do CO<sub>2</sub>. No entanto essa deposição de coque pode ser influenciada pela composição CH<sub>4</sub>/CO<sub>2</sub> utilizada na reação.

O resultado observado para a razão H<sub>2</sub>/CO, a 550°C, aponta para a ocorrência da reação (IV) em baixa razão CH<sub>4</sub>/CO<sub>2</sub>, a qual produz CO e consome H<sub>2</sub>, contribuindo para uma baixa razão H<sub>2</sub>/CO. Um valor abaixo da unidade para a razão H<sub>2</sub>/CO é também observada em elevada temperatura, na razão CH<sub>4</sub>/CO<sub>2</sub> = 0,5. A 800°C tanto a reação II quanto a III são favoráveis ( $\Delta G^0 = -28,84 \text{ e} - 16,92 \text{ kJ/mol}$ , respectivamente) termodinamicamente. Apesar de a reação IV apresentar  $\Delta G^0_{800}$  positivo, seu valor não é significativo (+3,41 kJ/mol), ou seja, as condições reacionais propiciam o consumo de H<sub>2</sub> com formação de CO, explicando assim a baixa razão H<sub>2</sub>/CO obtida.

Por outro lado, ao se elevar a razão  $CH_4/CO_2$  para 4,0 tanto em baixa (550°C) quanto em alta (800°C) temperatura, se observa valores, para a razão  $H_2/CO$ , próximos da unidade. Em tais condições, maior teor de  $CH_4$  que de  $CO_2$ , as reações IV e V são desfavorecidas pela estequiometria.

Porém observa-se uma relativa superioridade na menor temperatura decorrente da reação II que é termodinamicamente favorecida nessa temperatura.

Várias são as reações que contribuem para a deposição de coque, II, V e inversa da III (reação de Boudouard); as quais, provavelmente, podem conduzir para a obtenção de coque de diferentes propriedades ou composição. Com o intuito de se obter informações relativas ao coque depositado, as amostras (pós-teste) foram submetidas a análise de Espectroscopia Raman (Figura 4). Através da frequência e intensidade relativa dos picos podem nos fornecer tais informações.



Figura 4. Espectroscopia Raman das amostras após os testes catalíticos.

A espectroscopia Raman apresenta bandas originadas por estruturas de forma ordenada, as quais são característica de nanotubos de carbono. São observadas bandas em torno de 1579 cm<sup>-1</sup> devido ao estiramento tangencial (banda G) e 1324 cm<sup>-1</sup> (banda D) proveniente de defeitos e impureza dos nanotubos de carbono, ou carbono amorfo. Contudo, fazendo-se uma relação com as intensidades das bandas D e G ( $I_D/I_G$ ) pode-se inferir a qualidade dos nanotubos de carbono. De modo que quanto menor a razão  $I_D/I_G$  melhor será a qualidade dos nanotubos gerados (4). A relação entre essas bandas está apresentada na Tabela 2.

Tabela 2. Relação entre as bandas D e G na análise de espectroscopia Raman.

| Razão | T (°C) | $I_D/I_G$ |
|-------|--------|-----------|
| 0,5   | 550    | 2,15      |
| 0,5   | 800    | 12,21     |
| 4,0   | 550    | 3,38      |
| 4,0   | 800    | 1,17      |
| 2,25  | 675    | 2,18      |

Através da razão entre as bandas D e G  $(I_D/I_G)$  indicada na Tabela 2 observa-se uma melhor qualidade dos nanotubos de carbono na reação realizada na temperatura de 800°C e razão CH<sub>4</sub>/CO<sub>2</sub> igual a 4,0. A formação desse carbono pode está relacionado com o consumo de CH<sub>4</sub>, pois nesta condição havia uma superior quantidade de metano presente na reação, assim como também pode está

relacionado com o consumo de CO<sub>2</sub>, visto que essa condição apresentou uma elevada conversão de dióxido de carbono.

Para maiores confirmações a respeito do carbono depositado no catalisador (tipo e quantidade), faz-se necessário realizar análises microscópicas como a eletrônica de transmissão (TEM) e Oxidação à Temperatura Programada (TPO) e/ou Análise Termogravimétrica (TGA).

# Conclusões

Os testes sugerem que realizar a reação em temperatura e razão  $CH_4/CO_2$  elevadas, favorecem ao consumo do dióxido de carbono. No entanto, pensando em uma maior produção de gás de síntese com razão  $H_2/CO$  próxima da unidade, a condição ideal seria trabalhar com alta composição reacional, porém em baixa temperatura.

Os resultados apresentados apontam para a possibilidade de se obter elevado consumo de  $CO_2$  com produção de gás de síntese e de nanotubos de carbono. Portanto, esse processo, em baixa escala, pode ser utilizado como meio para fixação de  $CO_2$ .

# Agradecimentos

Os autores agradecem a Universidade Federal do Ceará (UFC), CNPq/CT-PETRO, ao Laboratório de Raios-X/UFC pela análise de raios-X, a Prof. Dra. Rusiene Monteiro de Almeida da UFAL pelas análises de espectroscopia Raman e BMCS agradece ao CNPq pela bolsa concedida.

# **Referências Bibliográficas**

[1] FIGUEROA, J. D.; FOUT, T.; PLASYNSKI, S.; MCILVRIED, H.; SRIVASTAVA, R. D.; Int. J. Greenhouse Gas Control, v.2, p.9-20, 2008.

[2] PINHEIRO, A. N.; VALENTINI, A.; SASAKI, J. M.; OLIVEIRA, A. C.; Appl. Catal. A: General, v.355, p.156-168, 2009.

[3] VALENTINI, A.; PROBST, L. F. D.; CARREÑO, N. L. V.; LEITE, E. R.; PONTES, F. M.; LONGO, E.; Quim. Nova, v.26, No. 5, p.648-654, 2003.

[4] ALMEIDA, R. M. in Anais do 13º Congresso Brasileiro de Catálise/ 3º MercoCat, Foz do Iguaçu, v.1, p.295-299, 2005.

[5] PARADISE, M.; GOSWAMI, T.; Materials and Design, v.28, p.1477-1489, 2007.

[6] CARREÑO, N. L. V.; LEITE, E. R.; SANTOS, L. P. S.; LISBOA-FILHO, P. N.; LONGO, E.; ARAÚJO, G. C. L.; BARISON, A.; FERREIRA, A. G.; VALENTINI, A.; PROBST, L. F. D.; Quim. Nova, v.25, No. 6, p.935-942, 2003.

[7] EDWARDS, J. H.; MAITRA, A. M.; Fuel Processing Technology, v.42, p.269-289, 1995.