

Gerson Ortiz Gallo

Avaliação da eficácia da alumina como revestimento do aço P92 na corrosão em altas temperaturas

Dissertação de Mestrado

Dissertação apresentada como requisito parcial para obtenção do grau de Mestre pelo Programa de Pós-graduação em Engenharia de Materiais e de Processos Químicos e Metalúrgicos do Departamento de Engenharia Química e de Materiais do Centro Técnico Científico da PUC-Rio.

> Orientador: Prof. Fernando Cosme Rizzo Assunção Coorientador: Dr Maurício De Jesus Monteiro

Rio de Janeiro Abril 2018



Gerson Ortiz Gallo

Avaliação da eficácia da alumina como revestimento do aço P92 na corrosão em altas temperaturas

Dissertação apresentada como requisito parcial para obtenção do grau de Mestre pelo Programa de Pós-graduação em Engenharia de Materiais e de Processos Químicos e Metalúrgicos do Departamento de Engenharia de Materiais do Centro Técnico Científico da PUC-Rio. Aprovada pela comissão examinadora abaixo assinada

Prof. Fernando Cosme Rizzo Assunção

Orientador Departamento de Engenharia de Materiais – PUC-Rio

Dr. Maurício de Jesus Monteiro

Coorientador Instituto Nacional de Tecnologia, Ministério de Ciência, Tecnologia e Inovação (INT)

> Profa. Ivani de Souza Bott Departamento de Engenharia de Materiais – PUC-Rio

Dr. leda Maria Viera Caminha Instituto Nacional de Tecnologia, Ministério de Ciência, Tecnologia e Inovação (INT)

Prof. Marcio da Silveira Carvalho

Coordenador Setorial Centro Científico- PUC-Rio (INT)

Rio de Janeiro Abril 2018 Todos os direitos reservados. É proibida a reprodução total ou parcial do trabalho sem autorização da universidade, do autor e do orientador.

Gerson Ortiz Gallo

Formado em engenharia de petróleo pela universidade industrial de Santander (UIS) (Bucaramanga- Colômbia) em 2014 na área de gestão ambiental em exploração e produção de hidrocarbonetos (UPSTREAM). Especializando-se atualmente nas áreas de: Ciência dos materiais, corrosão em altas temperaturas e caracterização de materiais.

Ficha Catalográfica

Ortiz Gallo, Gerson

Avaliação da eficácia da alumina como revestimento do aço P92 na corrosão em alta temperaturas / Gerson Ortiz Gallo ; orientador: Fernando Cosme Rizzo Assunção ; co-orientador: Maurício de Jesus Monteiro. – 2018.

86 f. : il. color. ; 30 cm

Dissertação (mestrado)–Pontifícia Universidade Católica do Rio de Janeiro, Departamento de Engenharia Química e de Materiais, 2018. Inclui bibliografia

1. Engenharia de Materiais – Teses. 2. Engenharia Química – Teses. 3. Corrosão em alta temperaturas. 4. Ligas Fe-Cr. 5. Oxicombustão. 6. Recobrimento. 7. Alumina. I. Assunção, Fernando Cosme Rizzo. II. Monteiro, Maurício de Jesus. III. Pontifícia Universidade Católica do Rio de Janeiro. Departamento de Engenharia Química e de Materiais. IV. Título.

CDD: 620.11

Agradecimentos

Primeiramente agradeço enormemente a minha família em especial a meus pais que me ajudaram e apoiaram em todo este processo.

Ao professor Fernando Rizzo pela orientação, conselhos e apoio durante o desenvolvimento do trabalho.

Ao Dr. Mauricio Monteiro, pela gentileza em me ajudar e disposição no projeto.

Para o Professor Alex Kranzmann e a equipe da BAM pelo projeto

Agradeço a Leydi por seu compromisso, dedicação, e apoio moral incondicional em todo o caminho em minha pesquisa.

Meus amigos Loren, Raul que me ajudaram ainda nos momentos mais difíceis.

Ao Centro de Caracterização em Nanotecnologia para Materiais e Catálise (CENANO) do Instituto Nacional de Tecnologia (INT) especialmente para Rachel, Francisco e David, que me ajudaram e colaboraram na minha aprendizagem.

Ao senhor Robson do INT por compartilhar seu conhecimento e experiência que contribuiu na minha formação.

À PUC-Rio pela oportunidade do mestrado.

À CNPq pelo contínuo apoio financeiro, o que tornou possível esse trabalho.

Resumo

Ortiz Gallo, Gerson; Assunção, Fernando Cosme Rizzo (Orientador); Monteiro, Maurício De Jesus (Coorientador). **Avaliação da eficácia da alumina como revestimento do aço P92 na corrosão em altas temperaturas**. Rio de Janeiro, 2018. 86p. Dissertação de Mestrado – Departamento de Engenharia Química e de Materiais, Pontificia Universidade Católica do Rio de Janeiro.

A redução na emissão de CO₂ na atmosfera é um dos desafios atuais mais importantes enfrentados por diferentes indústrias no mundo. A geração de energia através da queima de combustíveis fósseis utilizando oxigênio puro [1], também chamada de tecnologia de oxicombustão, é uma opção utilizada pelas indústrias de geração de energia para minimizar os índices de concentração de CO₂ até emissão ZERO [1,2]Inevitavelmente, as tubulações dos trocadores de calor que conformam aquelas plantas de energia, sofrem corrosão em contato com os gases de combustão (H₂O-CO₂) em altas temperaturas. Estas tubulações, fabricadas com aço ou com ligas ferro-cromo vem sendo utilizadas no intuito de reduzir a corrosão. Tubulações com revestimentos/recobrimentos protetores tem sido também considerados para aumentar a resistência a processos corrosivos sem requerer o emprego de ligas de alto custo. Um revestimento adequado deve ser inerte e estável em altas temperaturas como é o caso dos materiais cerâmicos. A alumina, sendo um material estável em ambientes característicos do processo de oxicombustão apresenta características favoráveis para esta proteção [3]. Amostras de Fe-Cr foram oxidadas sob condições que simularam processos de Oxicombustão nos laboratórios do Bundesanstalt Für Materialforschung Und-Prüfung (BAM) Berlim-Alemanha. O processo ocorreu a 650 °C durante 2000 h, em atmosfera contendo 60%CO₂, 30%H₂O, 7%N₂, 2%O₂ e 1%SO₂. A caracterização microestrutural das amostras oxidadas foi realizada nos laboratórios do instituto Nacional de Tecnologia (INT), utilizando técnicas de Microscopia Eletrônica de Varredura (MEV) e Espectroscopia por Dispersão de Energia de Raios- X (EDS). Foram produzidos riscos na superfície do revestimento de Al₂O₃, previamente aos testes de oxidação, para simular falhas no revestimento; além da eficácia do revestimento de alumina, foi também avaliado o papel do cromo como meio protetor contra a corrosão e de outros elementos de liga no processo de oxidação do aço P92, buscando identificar o mecanismo de oxidação. Como resultado do fluxo dos gases de oxicombustão há formação de camadas de Fe₃O₄, Fe₂O₃ e cromo-espinélio nas ligas sem revestimento. As amostras que possuíam o revestimento de alumina apresentaram ótima proteção, com resultados de uma alta eficácia, enquanto as amostras que tinham riscos apresentaram uma oxidação interna de oxidação cromo-espinélio protetor na matriz logo abaixo da região afetada.

Palavras-chave

Corrosão em Alta Temperaturas; Ligas Fe-Cr; Oxicombustão; Recobrimento; Alumina.

Abstract

Ortiz Gallo, Gerson; Assunção, Fernando Cosme Rizzo (Orientador); Monteiro, Maurício De Jesus (Coorientador). **Evaluation of the efficiency of alumina-coated P92 steel to high temperatures corrosion**. Rio de Janeiro, 2018. 86p. Dissertação de Mestrado – Departamento de Engenharia Química e de Materiais, Pontificia Universidade Católica do Rio de Janeiro.

The reduction in the emission of CO_2 in the atmosphere is one of the most important problems faced by different industries in the world. The generation of energy from oxyfuel oxygen, [1], also called Oxyfuel technology, is a matter of CO₂ emission for ZERO [1,2]. Inevitably, as pipes of the heat exchangers that make up these power plants, they suffer corrosion in contact with the flue gases (H_2O-CO_2) at high temperatures. These pipes, made of steel or iron-chromium alloys, are not used instead of reducing corrosion. Pipes with protective coatings have already been submitted to increase resistance to corrosive processes without requiring the use of high cost alloys. One which must be inert and static at high temperatures is the case of ceramic materials. An alumina, being a suitable material to the environments characteristic of the Oxyfuel process, presents characteristics favorable to the protection [3]. Fe-9Cr samples were oxidized under conditions that simulated Oxyfuel processes in the laboratories of the Bundesanstalt Für Materialforschung Und-Prüfung (BAM) Berlin-Germany. The process occurred at 650 ° C for 2000 h, in an atmosphere containing 60% CO₂, 30% H₂O, 7% N₂, 2% O₂ and 1% SO₂. The microstructural characterization of the oxidized samples was performed in the laboratories of the National Institute of Technology (INT), using Scanning Electron Microscopy (SEM) and X-ray Energy Dispersion Spectroscopy (EDS) techniques. Risks were produced on the Al₂O₃ coating surface, prior to the oxidation tests, to simulate coating failures; besides the effectiveness of the alumina coating, the role of chromium as a protective medium against corrosion and other alloying elements in the oxidation process of P92 steel was also evaluated, in order to identify the oxidation mechanism. As a result of the flow of oxyfuel gases, Fe₃O₄, Fe₂O₃ and chromium-spinel layers are formed in the alloys without coating. The samples that had the alumina coating presented optimum protection, with results of

a high efficiency, while the samples that had scratches presented an internal oxidation of protective chromium-spinel oxidation in the matrix just below the affected region.

Keywords

High Temperature Corrosion; Fe-Cr Alloys; Oxyfuel; Coating; Alumina.

Sumário

1 Introdução	16
2 Revisão Bibliográfica	18
2.1. Sequestro de CO ₂	18
2.1.1. Captura pós-combustão	19
2.1.2. Captura pré-combustão	19
2.1.3. Captura Oxicombustão	20
2.2. Processo de oxidação em altas temperaturas	22
2.3. Cinética de oxidação	23
2.3.1. Cinética de oxidação linear.	23
2.3.2. Cinética de oxidação parabólica.	24
2.3.3. Cinética de oxidação logarítmica.	25
2.4. Revestimentos	25
2.4.1. Revestimento Sol Gel Alumina	27
2.5. Ligas Fe-9%Cr	28
2.6. Carburização.	31
2.7. Sulfetação	31
2.8. Processo de oxidação em metais	32
2.8.1. Oxidação do Ferro.	33
2.8.1. Oxidação na liga Ferro-Cromo.	36
2.8.2. Atmosfera contendo vapor de H ₂ O	36
2.8.3. Atmosfera contendo CO2	39
2.8.4. Atmosfera de Oxicombustão	41
3 Materiais e Metodos	44
3.1. Materiais e gases	46
3.1.1. Gas de Oxicombustao	46
3.2. Metodologia	46
3.2.1. Preparação do Sol Gel	48
3.2.2. Metalografia	. 49
3.2.3. Preparação das amostras no microscópio eletrônico de var	redura
MEV.	51

3.2.4. Metalização	52
4 Análise e Discussão Dos Resultados	54
4.1. Amostra P2	56
4.1.1. Análise superficial da amostra P2	56
4.1.2. Observação da seção transversal da amostra P2	60
4.2. Amostra P3	66
4.2.1. Análise da superfície da amostra P3	66
4.2.2. Observação da seção transversal da amostra P3	68
4.3. Amostra P4	71
4.3.1. Análise da superfície amostra P4	71
4.3.2. Observação da seção transversal da amostra P4	72
5 Conclusões	78
6 Referências Bibliográficas	80

Lista de figuras

Figura 1: Concentração atmosférica de CO2 nos últimos anos[6] 18
Figura 2: Esquema dos processos pós-combustão, pré-combustão
e Oxicombustão [8] 19
Figura 3: Esquema do processo pré-combustão 20
Figura 4: Esquema do processo de Oxicombustão de uma planta
de geração de energia [13] 21
Figura 5: Seção transversal de uma camada de óxido formada na
superfície de um metal ou liga [21] 22
Figura 6: Cinética de oxidação linear, parabólico e logarítmico [22] 23
Figura 7: Imagem ilustrativa liga com revestimento
Figura 8: Processo de dispersão de partículas pelo método de sol-gel 28
Figura 9: Variação em peso/tempo do óxido formado no aço P92
em diferentes temperaturas oxidado com gás oxicombustão 29
Figura 10: MEV Seção transversal de amostra do aço P92 oxidadas
em CO ₂ /H ₂ O para diferentes tempos de exposição a 550 ° C. Tempo
de exposição de 24h, 100h, 250h, 200h, 750h, 1000h [8] 30
Figura 11 MEV Seção transversal de amostra do aço P92 oxidadas
em CO ₂ /H ₂ O a 600 °C, 650 °C e 700 °C. Tempo de exposição
1000h [8]
Figura 12: Sulfetos em aço P92 exposto a gases de oxicombustão
em 580°C e 650°C [37]
Figura 13: Esquema do Processo de oxidação em altas
temperaturas quanto uma superfície metálica entra em contato
com o oxigênio [8] 33
Figura 14: Diagrama de fases ferro-oxigênio [21]
Figura 15: Mecanismo de oxidação do Ferro com a formação das
camadas de FeO(Wustita), Fe3O4(Magnetita), e
Fe2O3(Hematita) respectivamente [13] 35
Figura 16: Efeito do cromo na resistência à oxidação e morfologia do
óxido de ligas Fe, Fe-2% Cr, Fe-9%Cr respectivamente
Figura 17: Sequência de formação de camadas na oxidação com

O2/H2O [13]
Figura 18: Sequência de formação de camadas na oxidação com
presença do vapor d'água[41]
Figura 19: Formação de vazios em uma liga Fe-Cr produzidos
durante a oxidação com vapor de água 39
Figura 20: Formação de carbonetos em uma liga P92 oxidada a
610°C a 1000h[36] 40
Figura 21: Mecanismo de oxidação em uma atmosfera de CO ₂ [13] 41
Figura 22: Formação de camadas de óxidos após oxidação com gás
de oxicombustão. Atmosfera de 650ºC por 300h em uma liga
Fe9-12%Cr [35]
Figura 23: Relação ganho de peso Vs Temperatura da oxidação com
Ar–50% CO ₂ a 250h [48]
Figura 24: Resumo das condições de oxidação e imagens das
amostras após os ensaios de oxidação 45
Figura 25: Composição em %Vol do gás Oxicombustão [35] 46
Figura 26: Fornos tubulares utilizados na oxidação das amostras
P2, P3, P4 [8]
Figura 27: Desenho Esquemático dos ensaios de oxidação com o
gás oxicombustão durante 2000h a 650ºC. O experimento foi
realizado numa pressão de 80 Bar
Figura 28: Representação do processo da preparação da técnica
Sol-Gel por imersão para a adição do revestimento de Alumina
1) dispersão de boehmita em etanol. 2) adição de aglutinante PVB em
sol. 3) dissolução ao banho-maria. 4) imersão da amostra no sol.
5) secar amostra a temperatura ambiente. 6) primeiro-
segundo aquecimento num forno 120ºc por 5 min e 650ºc. Por
30 min
Figura 29: Imagens dos materiais e equipamento utilizados no
embutimento a frio das amostras50
Figura 30: Imagens dos materiais e equipamento utilizados no
embutimento a quente das amostras51
Figura 31: Colocação da amostras no microscópio eletrônico de
varredura, os números correspondem às amostras da seguinte maneira:

1) P2, 2) P3, 3) P4
Figura 32: Processo de metalização das amostras com prata e fluxo de
gás de argônio por 2,5 min53
Figura 33: Micrografias obtidas por estereoscopia da superfície
amostras P1) aço material base P2) aço base oxidado, P3) aço base
com revestimento de alumina e oxidado e P4) aço base com um risco
no revestimento de alumina antes da oxidação 55
Figura 34: Superfície do aço P92 oxidado com gás oxicombustão a
650°C por 2000h. Imagem de MEV com uma magnificação de
200x
Figura 35: Micrografia obtida por MEV operando a 15 kV, utilizando
detector de elétrons secundários e magnificação de 10000 x 58
Figura 36: Micrografia obtida por MEV operando a 15 kV, utilizando
detector de elétrons secundários e magnificação de 10000 x 58
Figura 37: Micrografia obtida por MEV operando a 15 kV, utilizando
detector de elétrons secundários e magnificação de 20000 x 59
Figura 38: MEV Seção transversal de amostra do aço P92 oxidada a
650°C por 2000h. Camada interna: óxidos contendo Ferro e
650°C por 2000h. Camada interna: óxidos contendo Ferro e Cromo; Camada externa: óxidos de Ferro
650°C por 2000h. Camada interna: óxidos contendo Ferro e Cromo; Camada externa: óxidos de Ferro
650°C por 2000h. Camada interna: óxidos contendo Ferro e Cromo; Camada externa: óxidos de Ferro
650°C por 2000h. Camada interna: óxidos contendo Ferro e Cromo; Camada externa: óxidos de Ferro
650°C por 2000h. Camada interna: óxidos contendo Ferro e Cromo; Camada externa: óxidos de Ferro
650°C por 2000h. Camada interna: óxidos contendo Ferro e Cromo; Camada externa: óxidos de Ferro
650°C por 2000h. Camada interna: óxidos contendo Ferro e Cromo; Camada externa: óxidos de Ferro
650°C por 2000h. Camada interna: óxidos contendo Ferro e Cromo; Camada externa: óxidos de Ferro
650°C por 2000h. Camada interna: óxidos contendo Ferro e Cromo; Camada externa: óxidos de Ferro
650°C por 2000h. Camada interna: óxidos contendo Ferro e Cromo; Camada externa: óxidos de Ferro
650°C por 2000h. Camada interna: óxidos contendo Ferro e Cromo; Camada externa: óxidos de Ferro
650°C por 2000h. Camada interna: óxidos contendo Ferro e Cromo; Camada externa: óxidos de Ferro
650°C por 2000h. Camada interna: óxidos contendo Ferro e Cromo; Camada externa: óxidos de Ferro
650°C por 2000h. Camada interna: óxidos contendo Ferro e Cromo; Camada externa: óxidos de Ferro
650°C por 2000h. Camada interna: óxidos contendo Ferro e Cromo; Camada externa: óxidos de Ferro

Figura 45: Aspecto superficial da amostra P3 obtida por MEV operando
a 15 kV, utilizando detector de elétrons secundários e magnificação
de 2000x
Figura 46: (MEV) seção transversal do aço P92 com revestimento
de Al ₂ O ₃ e oxidada a 650°C por 2000h. Operando a 20 kV,
utilizando detector de elétrons secundários e magnificação de
3000 x
Figura 47: Mapeamento MEV/EDS da seção transversal do aço P92
com revestimento de alumina e oxidado com gás oxicombustão 20Kv
e magnificação de 5000x
Figura 48: Mapeamento MEV/EDS da seção transversal do aço P92
com revestimento de alumina e oxidado com gás oxicombustão 20Kv
e magnificação de 2000x
Figura 49: MEV da superfície do aço P92 com revestimento de
alumina e riscado antes da oxidação a 650°C por 2000h, numa
atmosfera de oxicombustão

Lista de Tabelas

Tabela 1: Composição da liga P92 Ferrítico-Martensítico.[25] 46)
Tabela 2: Composição química (wt.%) obtida por EDS da superfície da	
amostra P2)
Tabela 3: Composição química (wt.%) obtida por EDS da superfície da	
amostra P2 com magnificação de 2000x 60)
Tabela 4: Composição química (wt.%) obtida por EDS na seção	
transversal da amostra P2 apresentada na Figura 44 64	ŀ
Tabela 5: Composição química (wt.%) obtida por EDS da superfície da	
amostra P3 com magnificação de 2000x 68	;
Tabela 6: Composição química (wt.%) obtida por EDS da superfície da	
amostra P472)
Tabela 7: Composição química (wt.%) obtida por EDS do óxido	
formado no risco 174	ŀ
Tabela 8: Composição química (wt.%) obtida por EDS do óxido	
formado no risco 277	,