INFLUÊNCIA DA TEMPERATURA DE TREINAMENTO NO EFEITO DE MEMÓRIA DE FORMA E NA RESISTÊNCIA MECÂNICA DA LIGA INOXIDÁVEL Fe-Mn-Si-Cr-Ni-Co

Jorge Otubo e Paulo Roberto Mei FEM-DEMA-Unicamp, CP 6.122, CEP 13.083-970, Campinas, SP. Sadamu Koshimizu e Luis Gallego Martinez CNEN/IPEN, CP 11.049, CEP 05.422-970, São Paulo, SP.

RESUMO

Aços inoxidáveis com Efeito de Memória de Forma, desenvolvidos a partir da década de 90 têm o seu fenômeno relacionado à transformação martensítica não termoelástica CFC ↔ HC. Nestas ligas, o grau de recuperação de forma e a resistência mecânica dependem da temperatura de treinamento. Neste trabalho, será apresentada a liga inoxidável a base de Fe-Mn-Si-Cr-Ni-Co, treinadas a 723 K e 873 K. O melhor resultado foi 90 % de recuperação de forma para uma deformação de 4 % após cinco ciclos de treinamento a 873 K. As relações entre temperatura de treinamento, número de ciclos de treinamento e resistência à tração, serão também analisadas.

Palavras chaves: aços inoxidáveis, efeito de memória de forma, treinamento

INTRODUÇÃO

O termo Efeito de Memória de Forma (EMF) é usado para descrever a capacidade de certos materiais, após serem deformados plasticamente, voltarem ao seu estado ou forma original com o aquecimento. Ligas normais quando deformadas além do seu limite elástico apresentam deformação plástica permanente. Fisicamente, o EMF está relacionado à transformação martensítica cristalograficamente reversível.

Recentemente, foi verificado que ligas a base de Fe como as ligas Fe-Mn-Si $^{(1)}$ $^{(2)}$ $^{(3)}$ $^{(4)}$ e as inoxidáveis Fe-Mn-Si-Cr-Ni-(Co) $^{(5)}$ $^{(6)}$ $^{(6)}$ $^{(9)}$ apresentavam o fenômeno do EMF associado à transformação martensítica não termoelástica passando da fase γ (CFC) para a fase ε (HC) e próximo da temperatura M_i (temperatura de início da transformação $\gamma \to \varepsilon$), a martensíta poderia também ser induzida por tensão mecânica. A reversão dessa martensita, induzida por tensão, no aquecimento, é que proporcionaria à liga a recuperação de forma. São considerados fatores favoráveis ao EMF: a) alta resistência mecânica ou alta tensão do limite de escoamento da matriz austenítica; b) pequena variação volumétrica na transformação $\gamma \to \varepsilon$ e c) baixa energia de falha de empilhamento. Na realidade, as condições acima fazem com que a

ABSTRACT

Stainless steel shape memory alloys developed since the early 90's have their phenomena related to the non thermoelastic FCC ↔ HCP martensitic transformation. In these alloys, the degree of shape recovery and the mechanical strength depend upon the training temperature. In this work, Fe-Mn-Si-Cr-Ni-Co stainless steel based shape memory alloy cycled at 723 K and 873 K will be presented. The best result was 90% shape recovery for a strain of 4% after five training cycles at 873 K. The relation between the training temperature, the number of training cycles and the tensile strength will also be analyzed.

Key words: stainless steel, shape memory effect, training

deformação por escorregamento de discordâncias perfeitas seja dificultada evitando portanto deformação permanente, o que degradaria o EMF. Além dos fatores citados, uma técnica que faz melhorar o EMF é o treinamento $^{(5)}$, $^{(7)}$, $^{(8)}$, $^{(10)}$ que consiste em, deformar a amostra (por exemplo por tração a temperatura ambiente) e em seguida aquece-la até uma temperatura acima de A_F e posteriormente, resfria-la até a temperatura na qual foi deformada. Esta operação é repetida várias vezes. Como será visto neste trabalho, com essa técnica, a recuperação de forma total pode aumentar em até 50%.

Trabalhos pioneiros envolvendo ligas inoxidáveis foram feitos por Otsuka e colaboradores (5), (6) da Nippon Steel Corp e Moriya e colaboradores (7) e Inagaki (8) da NKK Corp. do Japão e por Yang e colaboradores (9) nos Estados Unidos. Mais recentemente, foram iniciados também no Brasil, pesquisas nessa linha pelos autores deste trabalho (11), (12) e por Andrade e colaboradores (13)

Nos dois primeiros trabalhos dos autores (11), (12) foram apresentados resultados de elaboração e conformação de duas ligas inoxidaveis com algumas considerações sobre o EMF. Posteriormente foram apresentados mais dois trabalhos (14), (15) sobre as mesmas ligas onde se verificou que o desempenho em termos de EMF era dependente da composição e da

temperatura de aquecimento para a recuperação da forma. Foi verificado também que a ciclagem termomecânica ou o treinamento era fundamental para a melhoria do EMF cujos melhores resultados foram semelhantes ou superiores que os dados até então encontrados na literatura. Neste trabalho será feito uma análise mais detalhada do efeito do treinamento e da temperatura de treinamento que afetam tanto o EMF como as propriedades mecânicas da liga Fe-Mn-Si-Cr-Ni-Co. Deve-se ressaltar que os mecanismos envolvidos no processo de treinamento ainda não estão totalmente esclarecidos.

PROCEDIMENTO EXPERIMENTAL

O lingote de dimensões 70x70 mm² na cabeça e 60x60 mm² no pé foi elaborado em um fomo de indução à vácuo, forjado a quente para barra de 40x40 mm² e posteriormente solubilizada a 1323 K por 3.600 s. A composição final da liga foi: 0,044%C, 7,81%Mn, 5,16%Si, 13,02%Cr, 5,74%Ni e 11,85%Co (% em peso). Os detalhes do desenvolvimento da liga quanto a elaboração e conformação mecânica podem ser encontrados nos trabalhos anteriores dos autores (11), (12)

A partir da barra solubilizada foram usinados os corpos de prova para ensaios de tração com diâmetros de 6,2 mm e comprimento útil de 25,0 mm. Os ensaios foram feitos numa máquina MTS 810 acoplada com fomo elétrico. A taxa de deformação foi de 1,4x10-4s-1. A variação no comprimento útil e o controle de temperatura durante os ciclos de tração e a recuperação de forma no aquecimento foram feitos com extensômetro e termopar acoplados à amostra.

O treinamento ou o ciclo usado para avaliar o efeito de memória de forma foi: tração a temperatura ambiente de 298 K até uma deformação de 4 %, alívio da tensão até zero, aquecimento até 723 ou 873 K, tempo de patamar de 600 s e finalmente resfriamento até a temperatura ambiente. As velocidades de aquecimento e de resfriamento não foram controladas.

Dos ensaios de tração, os seguintes parâmetros puderam ser obtidos: tensão de tração a 4 % de deformação ($\sigma_{4\%}$), tensão do limite de escoamento a 0,2 % de deformação, ($\sigma_{0,2\%}$), recuperação de forma elástica (recuperação após o alivio da tensão) denominada de R_E recuperação de forma devido ao aquecimento e posterior resfriamento até a temperatura ambiente (recuperação devido ao EMF) denominada de R_{EM} e finalmente, a recuperação de forma total R_T (= R_E + R_{EM}).

RESULTADOS E DISCUSSÕES

A figura 1 apresenta os resultados de recuperação de forma em função do número de ciclos para as temperaturas de treinamento de 723 K e 873 K. O aumento da recuperação de forma total ($R_{\rm T}$) com o treinamento foi bastante visível, principalmente nos ciclos iniciais e, posteriormente, tendendo a estabilizar. Na temperatura de treinamento de 723 K, a contribuição

para o aumento da R_T veio principalmente do aumento da recuperação elástica R_E que praticamente dobrou de valor (10,5% no primeiro ciclo para 19,0% no quinto) enquanto que a recuperação de forma devido ao EMF R_{EM}, permaneceu praticamente constante (~55%) ao longo dos ciclos. A recuperação de forma total R_T passou de ~65 % no primeiro ciclo e estabilizou em ~73,5% a partir do terceiro ciclo resultando em uma deformação permanente ou residual de ~26,5 %. Quando cicladas a 873 K, a R_T passou de ~59 % no primeiro ciclo para ~90 % no quinto ciclo com apenas 10 % de deformação permanente. Além disso, para essa temperatura, o que mais contribuiu para a recuperação total foi o termo devido ao aquecimento e resfriamento, R_{EM} (passou de ~47 % no primeiro ciclo para 72,5 % no quinto ciclo). Como resultado geral, a passagem da temperatura de treinamento de 723 K para 873 K significou um aumento de ~16,5% na recuperação total

O efeito da mudança na temperatura de treinamento também foi bastante visível nas propriedades mecânicas de resistência à tração como pode ser observado na figura 2. Enquanto no treinamento a 723 K, houve um aumento linear na resistência a tração a 4 % e queda na tensão de escoamento a 0,2 % de deformação com o aumento do número de ciclos, a 873 K, essas variações ocorreram somente nos três primeiros ciclos e se estabilizaram nos ciclos posteriores.

Este aumento da recuperação de forma total com o treinamento foi verificado também por inúmeros autores (5), (6), (7), (8). Entre várias composições testadas, Otsuka e colaboradores (5) fizeram ensaios de treinamento (2,5% de deformação por tração com aquecimento a 873 K por 600 s) em duas ligas inoxidáveis: Fe-20Mn-5Si-8Cr-5Ni e Fe-16Mn-5Si-12Cr-7,5Ni. A recuperação de forma total R_T da primeira liga passou de 80% no início para praticamente 100% no quinto ciclo enquanto que para a segunda passou de 40% para 90% nos mesmos ciclos. Moriya e colaboradores (7) da NKK trabalhando com uma liga similar à deste trabalho, obtiveram também melhoria no EMF aplicando à amostra deformação de 4% por tração e recozimento a 873 K (o tempo de patamar a 873 K não foi mencionado) cuja recuperação de forma total (R_T) passou de 45% no primeiro ciclo para 80% no quinto ciclo. Este resultado é inferior ao obtido neste trabalho que para as melhores condições (4% de deformação seguido de aquecimento a 873 K por 600 s) a recuperação de forma total (R_T) passou de ~59 % no primeiro ciclo para 90 % no quinto ciclo.

Independente da temperatura de treinamento, a explicação para a melhoria no EMF com o aumento do número de ciclos é atribuída à introdução de falhas de empilhamento de estrutura HC na matriz austenítica CFC que atuariam como sítios para a nucleação da martensita ε e à supressão da deformação escorregamento de discordâncias perfeitas devido ao encruamento da matriz austenítica (aumento da resistência mecânica da matriz).

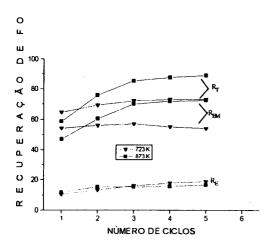


Figura 1. Recuperação de forma em função do número de ciclos a 723 K e 873 K

Como consequência, ter-se-ía uma diminuição na tensão de escoamento a 0,2% e um aumento na tensão a 4% de deformação. Como foi mostrado neste trabalho, esta afirmação nem sempre é verdadeira. Dependendo da temperatura, como por exemplo, 873 K, pode ocorrer uma estabilização nos dois parâmetros de resistência à tração e a recuperação de forma é claramente dependente da temperatura. Na ciclagem à temperatura mais baixa, o termo que predominou na recuperação de forma foi o elástico (R_E) traduzido por um encruamento maior, enquanto que, a 873 K, o predominante foi o termo ativado termicamente, (R_{EM}) com um menor grau de encruamento. O desempenho em termos de EMF pode ser parcialmente avaliado também em termos de martensita ε retida após os ciclos completos de treinamento. Na ciclagem a temperatura mais alta, a fração volumétrica de martensita foi a mesma daquela do estado solubilizado, isto é, a reversão da martensita induzida mecanicamente foi completa. Já a 723 K, a reversão foi parcial e a amostra apresentou 16% de martensita retida o que corrobora os dados de deformação residual de ~26,5 % mostrados acima. Por outro lado, se a recuperação de forma dependesse somente da reversão da martensita mecanicamente, aquela ciclada a 873 K não deveria apresentar deformação residual (~10 %). A deformação residual neste caso seria devido a deformação por escorregamento de discordâncias perfeitas e a 723 K ocorreria, além disso, a reversão incompleta da martensita induzida mecanicamente.

Os resultados deste trabalho indicam que tanto a recuperação de forma assim como os dois parâmetros de resistência à tração são dependentes da temperatura de treinamento. E mais, diferentemente do tratamento usual encontrado na literatura onde se leva em conta somenté a recuperação de forma total (R_T), este trabalho mostrou que a análise em separado dos termos elástico (R_E), e do térmico (R_{EM}), é importante pois os mesmos por sua vez são também dependentes da temperatura de treinamento e do número de ciclos termo-mecânicos.

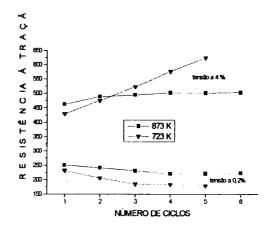


Figura 2. Variação da resistência à tração em função do número de ciclos a 723 K e a 873 K.

CONCLUSÕES

O treinamento melhorou o EMF sendo mais acentuado na temperatura de 873 K.

A 723 K a contribuição maior para recuperação de forma total foi devido ao termo elástico enquanto a 873 K o peso maior adveio do termo R_{EM} . As R_{T} , no quinto ciclo foram de ~73,5 % e de ~90 % para as temperaturas de 723 e 873 K, respectivamente.

No treinamento a 723 K, houve um aumento linear na tensão a $\sigma_{4\%}$ enquanto a tensão de escoamento $\sigma_{0,2\%}$ sofreu um decréscimo sendo mais acentuado nos três primeiros ciclos. A 873 K o aumento na tensão a $\sigma_{4\%}$ e a diminuição na tensão $\sigma_{0,2\%}$ ocorreu somente nos ciclos iniciais enquanto nos ciclos finais houve uma estabilização.

As possíveis razões para uma menor recuperação de forma para a amostra ciclada a 723 K seriam a reversão incompleta da martensita induzida mecanicamente e a deformação por escorregamento de discordâncias perfeitas. Já a 873 K, como a reversão da martensita mecânica foi completa, a deformação residual poderia ser atribuida principalmente ao escorregamento de discordâncias perfeitas.

AGRADECIMENTOS

À Villares Metals S.A. (ex-Eletrometal S.A.) pelo fornecimento da liga; Ao IPEN pelos ensaios de Difração de Raio-X e ao CNPq pelo auxilio financeiro a um dos autores.

REFERÊNCIAS

(1) Sato, A.; Chishima, E.; Yamaji, Y.; Mori, T., "Orientation and composition dependencies of shape memory effect in Fe-Mn-Si alloys", Acta¹ Metall., 32, 539-547, 1984.

- (2) Sato, A.; Yamaji, Y.; Mori, T., "Physical properties controlling shape memory effect in Fe-Mn-Si alloys", Acta Metall., 34, 287-294, 1986.
- (3) Hoshino, Y.; Nakamura, S.; Ishikawa, N.; Sato, A., "In-situ observation of γ/ε transformation in Fe-Mn-Si shape memory alloys", Materials Science Forum, 56/58, 643-648, 1990.
- (4) Murakami, M.; Otsuka, H.; Suzuki, H. G.; Matsuda, S., "Complete Shape memory effect in polycrystalline Fe-Mn-Si alloys", Proc. Int. Conf. on Martensitic Transformation, ICOMAT 86, Japan Institute of Metals, Sendai, 985-990, 1987.
- (5) Otsuka, H.; Yamada, H.; Maruyama, T.; Tanahashi, H.; Matsuda, S.; Murakami, M., "Effects of alloying additions on Fe-Mn-Si shape memory alloys", ISIJ International, 30, 674-679, 1990.
- (6) Otsuka, H.; Yamada, H.; Tanahashi, H.; Maruyama, T., "Shape memory effect in Fe-Mn-Si-Cr-Ni polycrystalline alloys", Materials Science Forum, 56/58, 655-660, 1990.
- (7) Moriya, Y.; Kimura, H.; Hashizume, S.; Suzuki, S.; Suzuki, H.; Sampei, T., "Properties of Fe-Cr-Ni-Mn-Si(-Co) shape memory alloys", Journal de Physique IV, Colloque C4, supplément au Journal de Physique III, 1, 433-437, 1991.
- (8) Inagaki, H., "Shape memory effect of Fe-14%Mn-6%Si-9%Cr-6%Ni alloy polycrystals", Zeitschrift für Metallkunde, 83, 90-96, 1992.
- (9) Yang, J. H.; Chen, H.; Wayman, C. M., "Development of Fe-based shape memory alloys associated with FCC/HCP martensitic transformations: Part I. Shape memory behavior", Metallurgical Transactions A, 23A, 1431-1437, 1992.

- (10) Watanabe, Y.; Mori, Y.; Sato, A., "Training effect in Fe-Mn-Si shape memory alloys", Journal of Materials Science, 28, 1509-1514, 1993.
- (11) Otubo, J.; Mei, P. R.; Koshimizu S., "Desenvolvimento de novos aços inoxidáveis com efeito de memória de forma", IV Seminário Brasileiro de Aço Inoxidável, INOX'94, 23 a 25 de Nov. de 1994, S. Paulo, SP, 131-136.
- (12) Otubo, J.; Mei, P. R.; Koshimizu, S., "Caracterização de aços inoxidáveis com efeito de memória de forma", 11º Congresso Brasileiro de Engenharia e Ciência dos Materiais, CBECIMAT, 11 a 14 de Dez. de 1994, Águas de S. Pedro, S.P., 219-222.
- (13) Andrade, M. S., Lima, M. M. F., Lima, T. M.; Dias, A., "Caracterização da estrutura bruta de fusão de ligas a base de Fe-Mn-Si com efeito de memória de forma", Metalurgia & Materiais, 51, 716-721, 1995.
- (14) Otubo, J.; Mei, P. R.; Koshimizu, S., "Desenvolvimento de aços inoxidáveis com efeito de memória de forma", Contribuição técnica apresentada no 50º Congresso Anual da ABM, São Pedro, SP, 01a 04 de Ago. de 1995, 1, 15-27.
- (15) Otubo, J.; Mei, P. R.; Koshimizu, S., "Production and characterization of stainless steel based Fe-Cr-Ni-Mn-Si(-Co) shape memory alloys", International Conference on Martensitic Transformation, ICOMAT'95, Aug. 20 Aug. 25, 1995, Lausane, Switzerland e publicado no Journal de Physique IV, Colloque C8, 5, 427-432, 1995.