Karl-Winnacker-Institut

# Untersuchungen zur Langzeitoxidationsbeständigkeit moderner 9\% Cr-Stähle für den Hochtemperaturanlagen- und - apparatebau 

A. Donchev, D. Renusch, M. Schorr, M. Schütze<br>Kontakt: 069/7564-386/ -361 gefördert durch die AiF<br>Laufzeit: 1.7.1998-30.11.2001

## Ausgangssituation und Forschungsziele

In neuerer Zeit haben weltweit beträchtliche Entwicklungs-arbeiten zur Optimierung der ferritischmartensitischen $9 \% \mathrm{Cr}$-Stähle stattgefunden. Bezüglich der Oxidations- bzw. Korrosionsbeständigkeit dieser Werkstoffe liegt allerdings bisher nur eine sehr begrenzte Zahl von Erkenntnissen vor, insbesondere wenn es sich um die Langzeitoxidationsbeständigkeit handelt. Im einzelnen bestehen unter dem Blickwinkel des Oxidationsverhaltens Defizite in den Kenntnissen zum quantitativen Einfluß von Wasserdampf in der Prozeßumgebung, zur Rolle von Silizium als Legierungselement in diesen Werkstoffen und zu den Mechanismen des Breakaway-Effekts.
Der Anlaß für das vorliegende Projekt ist, daß ein dringender Bedarf nach Klärung dieser offenen Fragen besteht, um das Potential dieser Werkstoffgruppe auch oxidationsseitig ausschöpfen zu können und bestehende Unsicherheiten zum Langzeitoxidationsverhalten dieser

Tabelle 1: Zusammensetzung der untersuchten Legierungen (Gew.-\%)

| Werkstoffe | $\mathbf{S i}$ | $\mathbf{W}$ | $\mathbf{M o}$ | $\mathbf{C r}$ | $\mathbf{M n}$ | $\mathbf{V}$ | $\mathbf{N i}$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| E911 | 0.24 | 1 | 0.92 | 8.7 | 0.5 | 0.2 | 0.23 |
| P91 | 0.4 | 0 | 0.93 | 9 | 0.55 | 0.22 | 0.36 |
| Nf616 | 0.04 | 1.84 | 0.47 | 8.96 | 0.46 | 0.2 | 0.06 |
| Var1 | 0.02 | 1.78 | 0.49 | 8.65 | 0.51 | 0.2 | 0.01 |
| Var2 | 0.11 | 1.75 | 0.48 | 8.55 | 0.51 | 0.2 | 0.01 |
| Var3 | 0.25 | 1.68 | 0.48 | 8.62 | 0.51 | 0.2 | 0.01 |
| Var4 | 0.44 | 1.72 | 0.5 | 8.84 | 0.52 | 0.2 | 0.01 |
| Var5 | 0.57 | 1.72 | 0.51 | 8.98 | 0.53 | 0.21 | 0.01 |
| Var6 | 0.78 | 1.74 | 0.5 | 8.88 | 0.52 | 0.2 | 0.01 |



Abb.1: Massenänderung-Zeit-Kurven für E911


## Experimentelles

Die im Vorhaben zu untersuchenden Werkstoffe sind in Tabelle 1 aufgeführt. Es handelt sich hierbei um die modernen, komerziellen 9\%Cr-Stähle P91, Nf616 und E911 sowie um 6 auf dem Nf616 basierende Varianten, die im wesentlichen im Siliziumgehalt modifiziert wurden. Um die entscheidenden Mechanismen bezüglich des Wasserdampfeinflusses, der Rolle der Legierungselemente Si und W sowie des Breakaway-Effektes aufzuklären, wurden folgende Versuche durchgeführt:

- isotherme Auslagerung bei $650^{\circ} \mathrm{C}$
- zyklische Auslagerung bei $650^{\circ} \mathrm{C}$
- Atmosphäre: synth. Luft mit 0, 4 und 10 Vol.- $\% \mathrm{H}_{2} \mathrm{O}$
- Dauer: $0,5 \mathrm{~h}$ bis 2 h und 100 h bis 10000 h

Die mikrostrukturelle und analytische Charakterisierung der Proben erfolgt mittels:

- Thermogravimetrie (TGA)
- Metallographie
- Elektronenstrahlmikrosonde (ESMA)
- Rasterelektronenmikroskopie (REM)
- Transmissionselektronenmikroskopie (TEM)
- Rasterkraftmikroskopie (AFM).
- Schallemission (AE)

Die Charakterisierung der Proben erfolgt dabei jeweils als Funktion der Oxidationszeit und des Wasserdampfgehaltes in der Atmosphare. Neben der quantitativen Beschreibung des Verlaufs der Chromverarmung in der Metallrandzone wurden in situ Röntgenfeinstrukturmessungen sowie Schallemissionsmessungen bei Oxidationstemperatur zur Untersuchung des Aufbaus von Deckschichtwachstumsspannungen und potentiellen Spannungsabbauvorgängen über Mikrorißbildung in den Schichten durchgeführt.


Abb.2: Massenänderung-Zeit-Kurven für P91

## Ergebnisse

Die Abbildungen 1 bis 3 zeigen die diskontinuierlich gemessenen Massenänderungen als Funktion der Oxidationszeit.

1. Die Kurven zeigen für jede Legierung den Einfluß des Wasserdampfgehalts auf das Oxidationsverhalten. Dabei wird mit zunehmendem Wasserdampfgehalt das Oxidationsverhalten der 3 konventionellen Werkstoffe signifikant verschlechtert. Das Abdampfen Cr-haltiger Spezies bewirkt die Massenabnahme, die ab $0.2 \mathrm{mg} / \mathrm{cm}^{2}$ kritisch wird.
2. Das Oxidationsverhalten der 9\% Cr-Stähle wird entscheidend vom Si-Gehalt dieser Legierungen mitbestimmt. Der Si-Effekt scheint ab einem Gehalt von $0.4 \%$ zu wirken und den Zeitpunkt des Breakaway zu verzögern.
3. Die Legierungen zeigen nach 10000 h noch keine Breakaway-Oxidation in trockener Luft, wohingegen der Breakaway-Effekt in feuchter Luft wesentlich früher Eintritt.
4. Es werden 2 verschiedene Oxidformen beobachtet a) dünne Cr-reiche Schichten, die schützend wirken. b) dicke Fe -reiche und Cr -Fe-reiche Schichten.
5. In einigen Fällen konnte durch eine auswärts gerichtete Diffusion von Chrom aus dem Grundmaterial eine "Repassivierung" beobachtet werden, d.h. es bildeten sich Cr-reiche Schichten unterhalb der Fe-Oxidschichten.
6. Der kritische Wert für die Cr-Abnahme, ab dem Breakaway auftritt, liegt bei 5.5-6.5\%.


Abb.3: Massenänderung-Zeit-Kurven für Nf616


Abb.5: Oxidschichtaufbau auf Nf616 nach 10000 h in $4 \% \mathrm{H}_{2} \mathrm{O}$.


Abb.4: Oxidschichtaufbau auf Nf616 nach 10000 h in trockener Luft.

