Katalytische Nachbehandlung von SOFC-Abgasen durch beschichtete, offenzellige SSiC-Schaumkeramik



RICO BELITZ*, MATTHIAS JAHN, STEFANIE KOSZYK, DOROTHEA MÄNNEL, ALEXANDER MICHAELIS, MARIANA ROCH Fraunhofer-Institut für Keramische Technologien und Systeme IKTS Dresden, Winterbergstr. 28, 01277 Dresden * rico.belitz@ikts.fraunhofer.de

Einführung

Bei der Festoxid-Brennstoffzelle (engl.: Solid Oxide Fuel Cell) erfolgt die direkte Umwandlung der chemischen in elektrische Energie und Wärme prinzipiell nicht vollständig, so dass das Anodenabgas Bestandteile von H₂ und CO enthält. Aus emissionsrechtlichen und sicherheitstechnischen Gründen ist eine Nachbehandlung des Abgases erforderlich. Dies kann unter Verwendung der Kathodenabluft als Oxidationsmittel realisiert werden. Zielsetzung ist die Entwicklung eines katalytischen Nachbrenners, der im Einsatz bei hohen Temperaturen (T=800°C) und hoher Luftzahl (λ ~20) den Umsatz des

niederkalorischen Brenngasgemisches mit folgenden Randbedingungen realisiert:

- Nutzung der geringen Anteile brennbarer Bestandtei-_ $le(x_{H2+CO} < 2\%)$
- Einhaltung niedriger Emissionsgrenzen ("Blauer Engel"): $x_{COmax} = 50 \text{mg/kWh}$



Ergebnisse

Grundlagen zur beschichteten SSiC-Schaumkeramik

- SSiC als Grundgerüst:

Der Einsatz von SSiC-Schaumkeramik als Katalysatorgrundgerüst bietet den Vorteil einer höheren Wärmeleitfähigkeit. Damit können lokale Hot-Spots aufgrund der Temperaturerhöhung durch die exotherme Reaktion reduziert werden.



- Thermische und mechanische Stabilität bei Hochtemperaturbetrieb (T_{ein}=800°C)
- Lebensdauerabsicherung für große Standzeit (40.000h)

Untersuchungen zum CO-Umsatz

Standardfunktionstest:

Der Vergleich der Katalysatorproben erfolgt mit Hilfe eines Standardfunktionstests. Das verwendete Brenngasgemisch entspricht der Zusammensetzung des SOFC-Abgases im Systemnennbetrieb.

Versuchsbedir	ngungen	Versuchsaufbau			
Gaszusammen	setzung		Thermoelement für		
Komponente	Anteil in Vol.%		Messungen		
СО	1,24		— Wärmeschild		
H ₂	1,48	· • • • •	Keramikreaktor		
CO ₂	1,82				
H ₂ O	2,51		- Katalysator		
N ₂	76,59		Keramikrohr als Katalysatorhalterung		
O ₂	16,36	320	Thermoelement für		
Luftzahl $\lambda = 12$	2	+0,25+	Ofenregelung		
GHSV = 17.100	O h⁻¹	+Ø 40+			

peratur des Gasgemischs von T_{ein}=800°C. Abb. 7 zeigt für den Katalysator 0,5%Pt/CaO*Al₂O₃ den Verlauf der Austrittskonzentration von Kohlenmonoxid im Wertebereich der GHSV von 80.000 bis 135.000 h⁻¹.



Kohlenmonoxidemission bei Variation der GHSV für Katalysator 0,5%Pt/CaO*Al2O3 und Testumgebung - Reaktorofen.

Untersuchungen zur Deaktivierung

	0	200	400	600	800	1000	1200	1400
							Tempera	atur in °C
Bild	1							

Vergleich von Grundgerüstmaterialien hinsichtlich der Wärmeleitfähigkeit [1].

- Herstellung der SSiC-Schaumkeramik nach Schwartzwalder [2] und anschließendes Washcoating.

Bild 3





SSiC-Schaum mit Washcoat

Bild 2 SSiC-Schaum [3].

- Herstellung der katalytisch aktiven SSiC-Schaumkeramik mittels Nassimprägnierung bzw. incipient-wetness: - Grundgerüst: SSiC
 - Washcoat: γ -Al₂O₃, $CaO*Al_2O_3$
 - Aktivkomponente: Pt, MnO_x



SSiC-Schaum mit Washcoat.



Abb. 6 zeigt die gemessene Austrittskonzentration von Kohlenmonoxid bei einer Vorgabe der Eintrittstemperatur von T_{ein} = 300, 600 und 800°C.



Katalysatorenvergleich zum Kohlenmonoxidanteil im Abgas bei Temperaturvariation.

Alle eingesetzten Katalysatoren erfüllen die Emissionsgrenze ($x_{CO,gemessen} < 9$ ppm) für den Nennbetrieb des Systems (T_{ein}=800°C). Über den Bereich der Temperaturvariation weist das Katalysatorsystem 0,5%Pt/CaO*Al₂O₃ die geringsten Werte für Kohlenmonoxid im Abgas auf.

Variation der Raumgeschwindigkeit (GHSV): Zur Auslegung des katalytischen Nachbrenners für das SOFC-System unter Verwendung der katalytisch aktiven SSiC-Schaumkeramik wird eine Variation des

Auslagerung in oxidierender Atmosphäre: Zur gezielten Deaktivierung der Katalysatorproben wurde folgender Stresstest durchgeführt:

Versuchsbedi	ngungen	Versuchsablauf		
Gaszusammer	nsetzung	Aufheizen mit		
Komponente	Anteil in Vol.%	HR=5K/min auf 950°C		
H ₂ O	10,0	Haltezeit:		
N ₂	71,1	t _н =24 h bei 950°C		
O ₂	18,9	frei abkühlend		

GHSV-Variation vor und nach dem Stresstest: Für die Bewertung der Aktivitätsabnahme an den Katalysatoren wurde nach Stresstest wiederholt die Austrittskonzentration von Kohlenmonoxid bei Variation der GHSV bestimmt. Abb. 8 zeigt für den Bereich GHSV<100.000h⁻¹ einen Anstieg um 25% bei der gealterten Probe.

mdd	90							vor Strenach St	esstest tresstest
X _{CO, aus} in	80 70							Katalysato - Grundo - Washco	or: gerüst SSiC pat: CaO*ALO.
Abgas	60							- Aktivkc 0,5wt	%Pt
il im	50							Gaszusam (synth. SC	imensetzung IFC-Abgas)
Ante	40							i	X
CO-/	30					• • • • • • • • • •		H ₂ CO	0,014 0,012
	20							O_2	0,018 0,167
	10	.						N ₂ H ₂ O (v) Temperatu	0,765 0,024 Irvorgabe:
	0							$T_{ein} = 800$	0°C
	80.000	90.000	100.000	110.000 Raเ	120.000 umgeschwi	130.000 ndigkeit Gł	140.000 HSV in h ⁻¹	Geometrie l/d=0,26	2:



Bild 5 Schema der Katalysatorherstellung mittels Nassimprägnierung.

Volumenstroms und damit der Raumgeschwindigkeit (GHSV) durchgeführt. Die Bewertung erfolgt bezüglich der gemessenen Konzentration von Kohlenmonoxid am Austritt bei einer Vorgabe der Eintrittstem-

Bild 8

Kohlenmonoxidemissionen vor und nach Stresstest für Katalysator 0,5%Pt/CaO*Al₂O₃

Schlussfolgerungen

Mit der Beschichtung von offenzelliger SSiC-Schaumkeramik konnte ein Katalysatorsystem entwickelt werden, dass den Vorteil hoher Wärmeleitfähigkeit und der thermischen und mechanischen Stabilität des SiC nutzt. Für die Anwendung in der katalytischen Nachbehandlung von SOFC-Abgas zeigt der Vergleich die Möglichkeit zur Reduzierung des Pt-Gehalts bzw. den Einsatz eines edelmetallfreien (MnO_x) Katalysators auf. Stresstests lieferten erste Aussagen zur Deaktivierung, die in der weiteren Arbeit um Ergebnisse zur Langzeitstabilität ergänzt werden. Damit sollen Lebensdauerprognosen ermöglicht werden.

Literatur

- K. Ražnjević; Thermodynamische Tabellen, VDI-Verlag GmbH, 1977
- [2] K. Schwartzwalder, A.V. Somers; Method of Making Porous Ceramic Articles, US 3090094, 1963
- [3] J. Adler, G. Standke; Offenzellige Schaumkeramik, Keramische Zeitschrift 55, Nr.9, S.694-703, 2003