



Ausgangssituation:

beobachtete Verzinkungsprobleme beim Einsatz gelaserter Blechhalbzeuge:

- verminderte Haftfestigkeit der Zinküberzüge
 - → schlagempfindliche Kanten
 - → großflächige Schichtabplatzungen auf Oberflächen
- zu geringe Schichtdicke der Zinküberzüge auf Schnittflächen
 - → Mindestschichtdicken nach DIN EN ISO 1461 werden nicht erreicht
- Fehlstellen

wie meistens bei Verzinkungsproblemen eher diffuse Zuordnung: praktizierte Abhilfe: Entzinken und Neuverzinken ohne die Ursachen zu erkennen und zu beheben

Systematisierung zur Problemlösung erforderlich

Problemlösung durch Optimierung der Prozesskette von Laserschnitt bis Verzinken



Stand der Technik

- Stückverzinkung resultiert auf der Reaktion des flüssigen Zinks mit dem Eisen aus dem Stahl
- Beeinflussung durch Si, P, Al
- offene Fragestellungen, die damit noch nicht zu erklären sind

- Welche Rolle spielt die Zunderzusammensetzung?
- Gibt es einen Zusammenhang mit der Aufhärtung (Martensitbildung) in der WEZ ?



<u>Lösungsansatz</u>

- Grenzschichtbetrachtung über die chemische Zusammensetzung des Stahls hinaus
- Charakterisierung der Zunderschichten nach dem Laserschneiden
- Untersuchung der thermisch veränderten Randzone an Laserschnittflächen
 - → Gefügeumwandlung (Martensitbildung) in der WEZ Auswirkung auf die Schichtbildung?
- Charakterisierung der Oberfläche nach üblicher Oberflächenvorbereitung durch HCl-Beize
 - → liegen spezifische Verunreinigungen vor?
 - → Welche Verunreinigungen sind tolerabel?

Entwicklung eines Verfahrens zur Qualitätssicherung bei der Stückverzinkung von Blechhalbzeugen zur Laserbearbeitung auf Grundlage optimierter Schneid- und Oberflächenvorbereitungsparameter



Beschaffung von Versuchsmaterial

- 24 Chargen unlegierter Stahl von Lohnfertiger → Reststücke aus laufender Produktion, Zuschnitt auf Serienanlage durch Laserbrennschneiden
- S235, S355, DC01
- Blechdicken 2, 3, 4, 5, 6, 8, 10, 12 je 3 Chargen = 24 Chargen



Charakterisierung der Versuchwerkstoffe

- Stahlanalyse mittels Funkenspektrometers
- EDX-Analysen an den Oberflächen
- Restfettbelegung der Schnittflächen
- Schliffbilderstellung, Dicke der Zunderschichten, Gefügecharakterisierung
- Härtemessung an den Querschliffen in den Randbereichen der Laserschnitte
- Phasenanalyse der Zunderschichten mittels Röntgendiffraktometrie



Probeverzinkung aller Blechchargen im Serienprozess einer Verzinkerei

- visuelle Begutachtung
- Schlifferstellung, Charakterisierung der Zinküberzüge



<u>Durchführung von Beizversuchen zum Erreichen ausreichender bzw. grenzwertiger</u> <u>Oberflächenvorbereitungszustände</u>

- Einsatz frischer Beize als Referenz
- Variation der Beizdauer
- visuelle Bewertung der erreichten Oberflächenvorbereitung der zu verzinkenden Oberflächen
- Charakterisierung der gebeizten Oberflächen mittels REM/EDX
- Festlegung der Beizzeiten für die Verzinkung im IKS-Technikum



Durchführung von Verzinkungsversuchen im IKS-Technikum

- Variation der Oberflächenvorbereitung durch Einsatz unterschiedlicher Beizen, Beizdauern und Temperaturen
- Verzinkung in zwei Schmelzen (Reinzink + legiert mit Bi, Sn, Al)
- Flussmittel: ZnCl₂/NH₄Cl im Verhältnis 60/40, Salzgehalt 400g/l
- Verzinkungstemperatur: 445°C
- Tauchzeit: 2 Minuten
- Charakterisierung der Zinküberzüge (Schichtdicke, Struktur, Haftfestigkeit)



Charakterisierung der Versuchswerkstoffe

- Niedrigsilizium- und Sebistystähle; kalt- und warmgewalzt
- Zunderschichten mit unterschiedlicher Dicke
- Bildung von entkohlten und aufgehärteten Randzonen im Schnittbereich
- Keine Korrelation mit chemischer Zusammensetzung gefunden





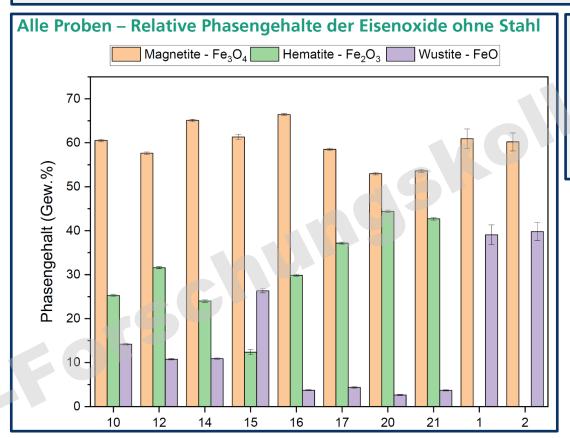
Niedrigsiliziumstahl

Sebistystahl



Charakterisierung der Zunderschichten

Phasenanalyse mittels Röntgendiffraktometrie



- Probe 1 und 2 kaltgewalzt ohne Hämatit
- Hämatit- und Wüstitgehalte streuen allgemein



Probeverzinkung in Serienanlage

- Verzinkung entsprechend der chemischen Zusammensetzung
- Überzugstruktur der Laserschnittflächen entspricht Niedrigsilizium-Struktur
- bei Blechen t= 2...4mm teilweise Abplatzungen an den Laserschnittflächen direkt an Stahloberfläche, aber auch hier Legierungsbildung
- bei dickeren Blechen teilweise Abplatzungen an den Laserschnittflächen oberflächennah



57 μm IKS Dresden 5933.21A Probe 23 geätzt

Niedrigsiliziumstahl, t= 3mm

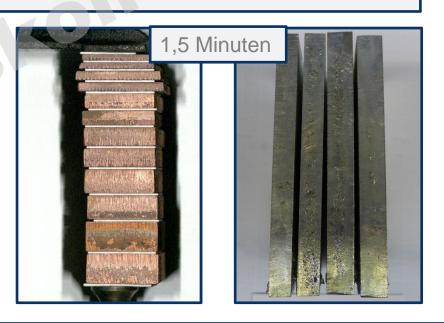
Sebistystahl, t=12mm



Beizversuche mit Referenzbeize

- Erarbeiten von "grenzwertigen" Beizregimes unter Verwendung Referenzbeize 1 (Neuansatz 15% HCl + 30g/l Fe²⁺) – Provozieren einer Restoxidbelegung
- 4 Minuten Beizdauer bei RT unter Laborbedingungen ausreichend!
- Nachweis mittels Kupfersulfat-Elektrolyse







Variation der Beizen für Technikumsverzinkungen

- <u>Beize 1:</u> 15% HCl + 30g/l Fe²⁺ (68g/l FeCl₂) + 1,6 g/l Urotropin → entspricht neu ange-setzter Beize = Referenz
- <u>Beize 2:</u> 7% HCl + 120 g/l Fe²⁺ (272 g/l FeCl₂) + 1,6 g/l Urotropin → entspricht halb verbrauchter/gesättigter Beize
- Beize 3: 15% H₂SO₄ + 7% HCl + 30g/l Fe²⁺ (68 g/l FeCl₂) + 1,6 g/l Urotropin → Mischbeize gemäß Literatur

abgeleitete Beizbedingungen

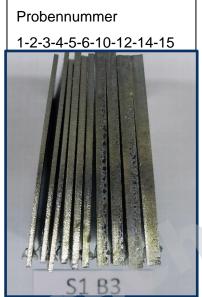
- B1: Beize 1; 1,5 Minuten; RT
- B2: Beize 1; 4 Minuten; RT
- B3: Beize 2; 1,5 Minuten; RT
- B4: Beize 2; 4 Minuten; RT
- B5: Beize 2; 1,5 Minuten; 40°C
- B6: Beize 3; 1,5 Minuten; RT

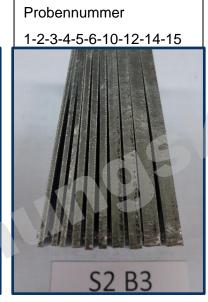


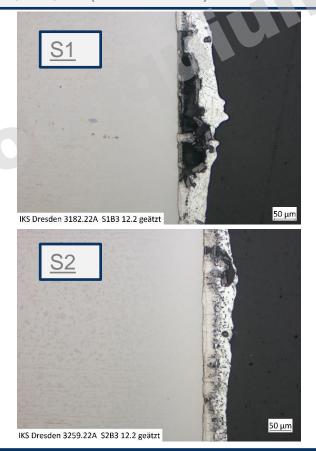
<u>Technikumsverzinkungen</u>

S1 – Reinzink

S2 – Zn+Bi, Sn, Al (lt. DASt022)







weitere Schliffbilder

S1 – Reinzink

S2 – Zn+Bi, Sn, Al (lt. DASt022)







Besonderheiten von Brennschnittkanten beim Feuerverzinken

weitere Schliffbilder

B1...B6

S2 – Zn+Bi, Sn, Al (lt. DASt022)





Fazit

- kein systematischer Zusammenhang zwischen untersuchten Werkstoffeigenschaften und Verzinkungsproblemen
- Haftfestigkeitsprobleme bei kalt- und warmgewalzten Halbzeugen; bei Niedrigsiliziumund Sebistystahl; bei unterschiedlicher Phasenzusammensetzung der Zunderschichten
- Werkstoffe identischer Eigenschaften waren nicht gleichermaßen durch Haftfestigkeitsprobleme gekennzeichnet
- Fehlverzinkungen auf den gewalzten Blechoberflächen traten nicht auf
- Fehlverzinkungen auf den Laserschnittflächen resultieren aus der Restoxidbelegung
- dickere Zunderreste wurden teilweise in die Überzüge eingebaut
- dünnere bzw. kleinere Zunderreste behinderten die Reaktion des flüssigen Zinks mit dem Stahl, so dass die Bildung der typischen Eisen-Zink-Legierungsphasen gestört wurde



Zusammenfassung

- der im Projektantrag formulierte Zusammenhang zwischen Martensitbildung an der Schnittfläche, Zusammensetzung des Zunders und Fehlverzinkungen wurde durch die Versuche und Analysen nicht bestätigt
- eine ausreichende Oberflächenvorbereitung mittels Salzsäurebeize ist möglich
- ein besonderer Zusammenhang der Verzinkungsprobleme wie Fehlverzinkung, mangelnde Haftfestigkeit und Nichterreichen der Mindestschicht mit dem Einsatz kaltgewalzter, laserschnitt optimierter Halbzeuge kann nicht abgeleitet werden; die gleiche Thematik tritt auch an warmgewalztem Baustahl auf
- das Nichterreichen der Mindestschichtdicke bei manchen Halbzeugen war bereits Gegenstand in vorhergehenden Forschungsprojekten, konnte jedoch noch nicht ergründet werden



Zusammenfassung

- unverzinkte Stellen auf Laserschnittflächen sind auf unzureichende Oberflächenvorbereitung zurückzuführen
- verringerte Haftfestigkeit der Zinküberzüge auf den Laserschnittflächen sind ebenfalls durch Restoxidbelegung, allerdings in geringerem Ausmaß, zu erklären
- mittels Kupferabscheidung lässt sich mit geringem Aufwand eine ausreichende Oberflächenvorbereitung vor dem Verzinken visualisieren; die Praxiseignung des Verfahrens konnte im Rahmen des Projekts noch nicht nachgewiesen werden
- die ausreichende Oberflächenvorbereitung konnte unter Laborbedingungen mit frisch angesetzter und halbverbrauchter Salzsäurebeize bei Raumtemperatur und 4 Minuten Beizzeit realisiert werden
- auf der Basis der erreichten Ergebnisse ist die einfache Übertragung auf Serienanlagen nicht möglich
- bismutlegierte Zinkschmelzen sind tolerabler

