DVS - DEUTSCHER VERBAND FÜR SCHWEISSEN UND VERWANDTE VERFAHREN E.V.

Messung des Übergangswiderstands -Anwendung bei Kupfer und Kupferlegierungen Method for determining the transition resistance -

Application for copper and copper alloys



Merkblatt **DVS 2929**

Beurteilung von Oberflächenzuständen an Halbzeugen aus Kupfer und Kupferlegierungen auf der Basis gemessene. "bergangswiderstände im Hinblick auf die Eignung für das Widerstandsschweißen.

This document describes the valuation of surface conditions of copper and copper alloy semi-finished proluct by measuring the transition resistance with regard to the suitability for resistance welding.

Inhalt:

- Zweck des Merkblatts
- 2 Geltungsbereich
- Grundlagen
- 3.1 Einfluss der Oberflächenvorbehandlung bzw. Oberflächenveredelung
- Einfluss der Stromanstiegsgeschwindigkeit
- 3.3 Einfluss von Elektrodengeometrie, Elektrodenkraft, Elektrodenwerkstoff, Blechdicke und Blechwerkstoff
- Einfluss von Setzvorgängen und zeitliche Veränderung des Widerstands
- Messverfahren und Messeinrichtungen
- 4.1 Messung an Buckelblechen und Kontaktprofilen
- Messung bei konstantem Messstrom 4.2
- Anwendungsbeispiele
- Messung bei konstantem Messstrom (Methode 1)
- 5.2 Messung bei ansteigendem Strom (Stromrampe Methode 2)
- 6 Ergänzende Hinweise
- Schrifttum

Zweck des Merkblatts

In diesem Merkblatt werden Möglichkeiten der praktischen Anwendung der in Merkblatt DVS 2929-1 und DIN EN IS beschriebenen Verfahren und Prüfumfänge für das Err ittel Übergangswiderstands an Kupfer und Kupferleierung ufge

Zweck des Merkblatts ist die Beurteilung von Ob rfläche den im Hinblick auf die Eignung von Halbzeuger aus Kur er und Kupferlegierungen für das Widerstandsschweißen. ter Übergangswiderstand lässt auf veränderte Materialeigenschaften bzw. auf veränderte Herstellungparameter schließen, welche Einfluss auf die Schweißeignung und somit auf die Fertigung haben können.

Das Messverfahren ist für den ult eughe. eller (Kontrolle des Oberflächenzustands oder der Winkenkeit einer durchgeführten Oberflächenbehandlung an Stick robe und für den Anwender (Anlieferungszustand, Zustar J nach Layerung, Zustand nach Beizen oder Bürsten vor dem Schweiß n) bestimmt.

2 Geltungsbereich

Dieses Merkblatt gill Mess Ingen des Übergangswiderstands am Einzelblech, an zwei über appenden Blechen oder an mit planen Blechen ül erlap, inden Buckelblechen oder Kontaktprofilen

(s. Merkblatt DVS 2813) mit ode. berflächenveredelung (s. DIN EN 14436 und DIN EN 1314 sowe mit oder ohne Oberflächenvorbehandlung beziner auch icke von 0,1 bis 2,0 mm.

3 Grundlagen

Für die Anwendung d kblatts gelten die in Merkblatt DVS 2929-1 und D .8594 festgelegten Begriffe.

3.1 Einfluss de Oberfl envorbehandlung bzw. Oberflächer, prede un

vor Blechen wisen eine von der Art der Herstellung r bei , raue Oberflächenstruktur auf. Bei unbe-etalli chen Werkstoffen bildet unter idealen Bedinabhängig ur bei schichtete maut die äußere Oberflächenschicht. Bei techische Werkstoffen, wie Blechhalbzeugen können gezielte Oberfläch ationen hinzukommen.

upfer und Kupferlegierungen wurden eine Reihe von Oberreredelungen entwickelt. Dazu gehören u. a.:

- elektrolytisch veredelt
- elektrolytisch reflow veredelt
- schmelztauchveredelt.

e Art und Ausführung der Blechoberfläche (u. a. Überzugswerkstoff(e), einseitige/beidseitige Beschichtung, Texturierung, Reinigungsprozess, Vorbehandlung, Applikation von Schmierstoffen) können einen signifikanten Einfluss auf die Kontaktwiderstände der Blechteile haben und sind somit beim Widerstandsschweißen von großer Bedeutung für die Größe des Schweißbereichs, die Elektrodenstandmenge und das Schweißergebnis.

Widerstandsmessungen bei konstantem Messstrom an unbeschichteten und beschichteten Einzelblechen zeigen deutlich die grundsätzlichen Unterschiede zwischen den einzelnen Beschichtungssystemen im Neuzustand, Bild 1. Während eine Verzinnung oder Versilberung zu einer generellen Absenkung des Übergangswiderstands führt, wird bei einer Nickelphosphor-Beschichtung ein höherer Übergangswiderstand als beim unbeschichteten Blech

Beim Widerstandspunktschweißen ergeben sich charakteristische zeitliche Verläufe für die aus dem Schweißstrom und den Spannungen zwischen den Abgriffen an Elektroden und Blechenden ermittelten Widerstandsanteilen des Gesamtübergangswiderstands. Beim Punktschweißen unbeschichteter Bleche nehmen alle Widerstandsanteile mit zunehmender Stromzeit rasch ab, Bild 2. Im Gegensatz dazu bleibt der Übergangswiderstand zwischen Elektrode und Blech bei elektrolytisch verzinnten Blechen bei fortschreitendem Schweißprozess nahezu konstant.

ng wurde von einer Gruppe erfahrener Fachleute in ehrenamtlicher Gemeinschaftsarbeit erstellt und wird als eine wichtige Erkenntnisquelle zur ng emptonlen. Der Anwender muss jeweils prüfen, wie weit der Inhalt auf seinen speziellen Fall anwendbar und ob die ihm vorliegende Fassung noch gültig ftung des DVS und derjenigen, die an der Ausarbeitung beteiligt waren, ist ausgeschlossen. ist. Eine

DVS, Ausschuss für Technik, Arbeitsgruppe "Widerstandsschweißen"

Der Übergangswiderstand zwischen Elektrode und unbeschichtetem Blech unterschreitet in dem Beispiel aus Bild 2b nach etwa 17 ms Stromzeit das Widerstandsniveau zwischen Elektrode und elektrolytisch verzinntem Blech. Der Übergangswiderstand zwischen den elektrolytisch verzinnten Blechen ist hingegen während der gesamten Schweißzeit niedriger als zwischen den Blechen ohne Oberflächenbeschichtung, Bild 2c. Der Punktschweißprozess

der elektrolytisch verzinnten Bleche aus CuSn6 wird vorwiegend durch deren Stoffwiderstände geprägt. Entsprechend zeigt sich bei fortschreitendem Schweißprozess die Erwärmung der Bleche in einem leichten Ansteigen der Widerstände. Die Schweißström wurden für diese elektrolytisch verzinnten Bleche im Vergleich zum unbeschichteten Blech kleiner gewählt, um ein Anstein elzen des Blechwerkstoffs zu vermeiden.

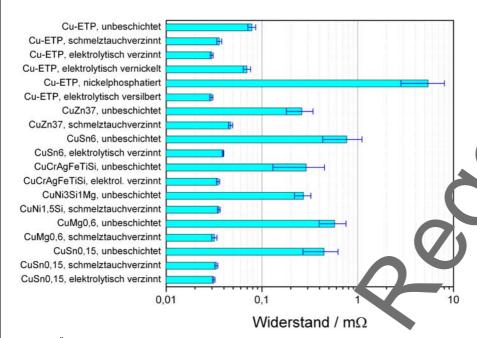


Bild 1. Übergangswiderstand von unbeschichteten und beschichteten Einzelbte hen bei konstantem Messstrom (Mittelwerte aus jeweils zehn Messungen ± Standardabweichung, Messstrom: 1 A, Elektrodenkraft: 300 N, Fektrodenwerkstoff: CuCr1Zr, Ballenradius der Elektroden: 50 mm).

