

# Werkstoffdatenblatt

Austenitischer korrosionsbeständiger Stahl

Materials Services Materials Germany Technischer Verkauf

Seite 1/4

Werkstoffbezeichnung:

Kurzname

Werkstoff-Nr.

X10CrNi18-8

1.4310 (≈ AISI 301)

## Geltungsbereich

Dieses Datenblatt gilt für kaltgewalzte Breitbänder, Spaltbänder sowie warm- und kaltgewalzte Stäbe, Walzdraht und Profile.

#### **Anwendung**

Durch die starke Neigung zur Kaltverfestigung eignet sich dieser Werkstoff zur Herstellung von Gegenständen die einer erhöhten mechanischen Beanspruchung unterliegen wie z. B. Blattfedern, Pressbleche, Transportgliederketten. In der Legensmittel- und Getränkeindustrie wird dieser Werkstoff ebenfalls eingesetzt.

#### Chemische Zusammensetzung (Schmelzenanalyse in %)

Erzeugnisform	С	Si	Mn	Р	S	N	Cr	Мо	Ni
C, L	0,05-0,15	≤ 2,00	≤ 2,00	≤ 0,045	≤ 0,015	≤ 0,10	16,0–19,0	≤ 0,8	6,0–9,5

C = kaltgewalztes Band; L = Halbzeug, Stäbe, Walzdraht und Profile;

## Mechanische Eigenschaften bei Raumtemperatur im lösungsgeglühten Zustand

Erzeugnisform	Dicke	0,2 %	1 %	Zugfestigkeit	Bruchdehnung		Kerbschlagarbeit (ISO-V)	
		Dehngrenze			А	А	Raumtem	peratur
	mm	$R_{p0,2}$	$R_{p1,0}$	$R_{m}$	%	%	≥ 10 mm	n Dicke
		MPa	MPa	MPa	(längs)	(quer)	J (längs)	J (quer)
	max.	min.	min.		min.	min.	min.	min.
С	8	2503)	2803)	600–950³)	_	40	_	_
L	40	195	230	500–750	40	_	_	_

C = kaltgewalztes Band; L = Halbzeug, Stäbe, Walzdraht und Profile;



### Anhaltsangaben für einige physikalische Eigenschaften

Dichte bei 20 °C	Elastizitätsmodul kN/mm² bei			l	Wärmeleitfähigkeit bei 20 °C	spez. Wärmekapazität bei 20 °C	spez. elektrischer Widerstand bei 20 °C
kg/dm³	20 ℃	200 °C	400 °C	500 °C	W/m K	J/kg K	$\Omega$ mm $^2$ /m
7,9	200	186	172	165	15	500	0,73

#### Mittlerer linearer Wärmeausdehnungskoeffizient 10-6 K-1 zwischen 20 °C und

100 °C	200 °C	300 °C	400 °C	500 °C
16,0	17,0	17,0	18,0	18,0

#### Hinweise auf die Temperaturen für Warmformgebung und Wärmebehandlung<sup>1)</sup>

Warmform	gebung	Wärmebehandlung +AT (lösungsgeglüht)			
Temperatur °C	Abkühlungsart	Temperatur °C <sup>2) 3) 4)</sup>	Abkühlungsart	Gefüge	
900–1200	Luft	1000–1100	Wasser, Luft <sup>5)</sup>	Austenit mit sehr geringen Ferritanteilen	

<sup>&</sup>lt;sup>1)</sup> Für simulierend wärmezubehandelnde Proben sind die Temperaturen für das Lösungsglühen zu vereinbaren.

### Verarbeitung/Schweißen

Als Standardschweißverfahren für diese Stahlsorte kommen in Frage:

WIG-Schweißen Lichtbogenschweißen (E)

MAG-Schweißen Massiv-Draht UP-Schweißen

Laserstrahlschweißen

Verfahren	Schweißzusatz					
	artgleich		höherle	höherlegiert		
WIG	Thermanit JE-308L	1.4316	Thermanit H-347	1.4551		
MAG Massiv Draht	Thermanit JE-308L Si	1.4316	Thermanit H Si	1.4551		
Lichtbogenhand (E)	Thermanit JE Spezial Thermanit JEW 308L-17	1.4316 1.4316	Thermanit HE Spezial	1.4551		
LID	Draht	Pulver	Draht	Pulver		
UP	Thermanit JE-308L	Marathon 431 Marathon 213	Thermanit H 347	Marathon 431 Marathon 213		
Laserstrahlschweißen	siehe unten.					

Bei der Auswahl der Schweißzusätze ist die Korrosionsbeanspruchung mit zu berücksichtigen. Durch die Gussstruktur des Schweißgutes kann es erforderlich werden, einen höherlegierten Schweißzusatz einzusetzen.

Eine Schweißung im kaltverfestigten Zustand wird bei diesem Werkstoff nicht empfohlen.

Austenitische Stähle haben nur 30 % der Wärmeleitfähigkeit von unlegierten Stählen. Ihr Schmelzpunkt liegt niedriger als bei unlegierten Stählen, daher müssen austenitische Stähle mit geringerer Wärmezufuhr als unlegierte Stähle geschweißt werden. Um bei dünneren Blechen Überhitzung oder ein Durchbrennen zu vermeiden, müssen hohe Schweißgeschwindigkeiten angewendet werden. Kupferunterlagen zur schnelleren Wärmeabführung sind zweckmäßig, wobei zur Vermeidung von Lotrissigkeit die Kupferunterlagen nicht angeschmolzen werden dürfen.

<sup>&</sup>lt;sup>2</sup> Das Lösungsglühen kann entfallen, falls die Bedingungen für das Warmumformen und abschließende Abkühlen so sind, dass die Anforderungen an die mechanischen Eigenschaften des Erzeugnisses eingehalten werden.

<sup>30</sup> Falls die Wärmebehandlung in einem Durchlaufofen erfolgt, bevorzugt man üblicherweise den oberen Bereich der angegebenen Temperaturspanne oder überschreitet diese sogar.

<sup>&</sup>lt;sup>4</sup> Bei einer W\u00e4rmebehandlung im Rahmen der Weiterverarbeitung ist der untere Bereich der f\u00fcr das L\u00f6sungsgl\u00fchen angegebenen Temperaturspanne anzustreben, da andernfalls die mechanischen Eigenschaften beeintr\u00e4chtigt werden k\u00f6nnten. Falls bei der Warmumformung die untere Grenze der L\u00f6sungsgl\u00fchtemperatur nicht unterschritten wurde, reicht bei Wiederholungsgl\u00fchen eine Temperatur von 980 \u00a4C als untere Grenze aus.

<sup>&</sup>lt;sup>5)</sup> Abkühlung ausreichend schnell, um das Auftreten von interkristalliner Korrosion gemäß EN ISO 3651-2 zu vermeiden.



Dieser Stahl hat einen erheblich größeren Wärmeausdehnungskoeffizienten als unlegierter Stahl. In Verbindung mit der schlechteren Wärmeleitfähigkeit ist mit größerem Verzug zu rechnen.

Beim Schweißen müssen alle Maßnahmen, die dem Verzug entgegenwirken (z. B. Pilgerschrittschweißen, wechselseitiges Schweißen bei X-Nähten, Einsatz von zwei Schweißern bei entsprechend großen Bauteilen), im besonderem Maße berücksichtigt werden. Für Erzeugnisdicken über 12 mm ist die X-Naht anstelle der V-Naht vorzuziehen. Der Öffnungswinkel soll 60°–70° betragen, beim MIG-Schweißen genügen ca. 50°. Eine Anhäufung von Schweißnähten ist zu vermeiden.

Heftschweißungen sind mit relativ kleinen Abständen (bedeutend kürzer als bei unlegierten Stählen) voneinander anzubringen, damit starke Verformungen oder Schrumpfungen oder ablösende Heftschweißungen unterbunden werden. Die Heftstellen sollten nachträglich ausgeschliffen oder zumindest von Endkraterrissen befreit werden.

Bei 1.4310 in Verbindung mit austenitischem Schweißgut und zu hohem Wärmeeinbringen besteht die Neigung zur Heißrissbildung. Die Heißrissneigung kann eingeschränkt werden, wenn das Schweißgut einen geringen Ferritgehalt (Deltaferrit) aufweist. Ferritgehalte bis 10 % wirken sich günstig aus und beeinträchtigen in der Regel auch die Korrosionsbeständigkeit nicht. Es muss in möglichst dünnen Lagen geschweißt werden (Strichraupentechnik), da höhere Abkühlgeschwindigkeiten die Heißrissneigung vermindern.

Ebenfalls zur Vermeidung der Anfälligkeit gegen interkristalline Korrosion und von Versprödungen muss beim Schweißen dieses Stahls eine möglichst schnelle Abkühlung angestrebt werden.

1.4310 ist für das **Laserstrahlschweißen**. Bei Schweißfugenbreiten kleiner 0,3 mm bzw. 0,1 mm Erzeugnisdicke kann auf die Verwendung von Schweißzusatzstoffen verzichtet werden. Bei größeren Fugenbreiten kann artgleicher Zusatzwerkstoff verwendet werden. Bei Vermeidung einer Oxidation der Nahtoberfläche während des Laserstrahlschweißens durch geeigneten Schleppschutz, z. B. Helium als Schutzgas, ist die Schweißnaht genauso korrosionsbeständig, wie der Grundwerkstoff. Für das **Laserstrahlschmelzschneiden** mit Stickstoff oder -brennschneiden mit Sauerstoff ist der Werkstoff ebenfalls gut geeignet. Die Schnittkanten weisen nur kleine Wärmeeinflusszonen auf und sind in der Regel frei von Mikrorissen und somit gut umformbar. Bei der Verarbeitung dürfen nur rostbeständige Geräte, wie Stahlbürsten, Pickhämmer usw. verwendet werden, um die Passivierung nicht zu gefährden.

Das Anzeichnen mit ölhaltigen Signierstiften oder Temperaturmesskreiden im Schweißnahtbereich ist zu unterlassen.

Die hohe Korrosionsbeständigkeit dieses nichtrostenden Stahls beruht auf der Ausbildung einer homogenen, dichten Passivschicht auf der Oberfläche. Anlauffarben, Zunder, Schlackenreste, Fremdeisen, Schweißspritzer und dergleichen müssen entfernt werden, um die Passivschicht nicht zu zerstören.

Zur Reinigung der Oberfläche können die Verfahren Bürsten, Schleifen, Beizen oder Strahlen (eisenfreier Quarzsand oder Glaskugeln) angewendet werden. Zum Bürsten sind ausschließlich nichtrostende Stahlbürsten zu verwenden. Das Beizen der vorher gebürsteten Nahtbereiche erfolgt durch Tauch- und Sprühbeizen, häufig werden jedoch Beizpasten oder Beizlösungen verwendet. Nach dem Beizen ist eine sorgfältige Spülung mit Wasser vorzunehmen.

#### Bemerkungen

Der Werkstoff kann im abgeschreckten Zustand schwach magnetisierbar sein. Mit steigender Kaltverformung nimmt die Magnetisierbarkeit zu.



## Herausgeber

thyssenkrupp Schulte GmbH Technischer Verkauf thyssenkrupp Allee 1 45143 Essen

#### Literaturhinweis

DIN EN 10088-2: 2014-12

Beuth Verlag GmbH, Postfach, D-10772 Berlin

DIN EN 10088-3: 2014-12

MB 821 "Eigenschaften" Informationsstelle Edelstahl Rostfrei, Postfach 10 22 05,

MB 822 "Die Verarbeitung von Edelstahl Rostfrei" D-40013 Düsseldorf

DVS Merkblatt 3203, Teil 3 Verlag für Schweißen und verwandte Verfahren DVS

Verlag GmbH, Postfach 10 19 65, D-40010 Düsseldorf

Thyssen Lasertechnik GmbH, Aachen u. a.

Laserstrahlschmelzschneiden von nichtrostenden Stählen

Laserstrahl-Längsschweißen von Profilen

aus nichtrostendem Stahl

Schweißzusatzwerkstoffe Böhler Schweißtechnik Deutschland GmbH, Hamm

## **Wichtiger Hinweis**

Die in diesem Datenblatt enthaltenen Angaben über die Beschaffenheit oder Verwendbarkeit von Materialien bzw. Erzeugnissen sind keine Eigenschaftszusicherungen, sondern dienen der Beschreibung.

Die Angaben, mit denen wir Sie beraten wollen, entsprechen den Erfahrungen des Herstellers und unseren eigenen. Eine Gewähr für die Ergebnisse bei der Verarbeitung und Anwendung der Produkte können wir nicht übernehmen.