DIN 6935

DIN

ICS 77.140.50

Ersatz für die 2007-04 zurückgezogene Norm DIN 6935:1975-10

Kaltbiegen von Flacherzeugnissen aus Stahl

Cold bending of flat rolled steel

Cintrage à froid des produits plats en acier

Gesamtumfang 13 Seiten

Normenausschuss Werkzeuge und Spannzeuge (FWS) im DIN





DIN 6935:2010-01

Inhalt			

Vorv	wort	3
1	Anwendungsbereich	4
2	Normative Verweisungen	4
3	Biegehalbmesser	4
4	Werkstoff-Schlüsselliste	б
5	Kleinste Schenkellänge	б
6	Zulässige Abweichungen für Winkelstellungen an Biegeprofilen	б
7	Berechnung der gestreckten Längen	7
8	Darstellung und Lage der Biegelinien bei Abwicklungen	10
9	Beispiele für Bemaßung und Berechnung der gestreckten Längen	10
10	Beispiel für Abwicklung und Einzeichnung der Lage der Biegelinie	11
Liter	enturk in walco	42

Vorwort

Dieses gegenüber der zurückgezogenen Vorgängerausgabe sachlich unveränderte Dokument wurde vom Normenausschuss Werkzeuge und Spannzeuge (FWS) erarbeitet. Früherer Hauptträger dieser Norm war der durch den DIN-Präsidialbeschluss 8/1993 aufgelöste selbstständige Arbeitsausschuss Stanzteile(A Stanzteile).

Es wird auf die Möglichkeit hingewiesen, dass einige Texte dieses Dokuments Patentrechte berühren können. Das DIN ist nicht dafür verantwortlich, einige oder alle diesbezüglichen Patentrechte zu identifizieren.

Änderungen

Gegenüber der 2007-04 zurückgezogenen Norm DIN 6935:1975-10 wurden folgende Änderungen vorgenommen:

- a) Anpassung an die aktuellen Gestaltungsregeln;
- b) französischen Titel hinzugefügt;
- Norm redaktionell überarbeitet.

Frühere Ausgaben

DIN 6935: 1958-01, 1967-05, 1969-05, 1975-10

1 Anwendungsbereich

Diese Norm gilt für gebogene Teile aus Flacherzeugnissen aus Stahl zur Anwendung im Stahlbau und allgemeinen Maschinenbau.

Normen für Flacherzeugnisse aus Stahl siehe DIN 17100:1980-01.

Beim Biegen von flach gewalztem Stahl, wie Blechen, Bändern, Breitflachstählen usw., ist Rücksicht auf die Walzrichtung zu nehmen, da wegen der besseren Eignung zum Biegen möglichst quer zur Walzrichtung gebogen werden soll.

Die Biegeeignung des Walzstahles ist bei Bestellung mit dem Lieferwerk zu vereinbaren. Zur Gewährleistung der Biegeeignung müssen die Walzoberfläche einwandfrei und die Scherenschnittkanten geradkantig sein. Scherenschnittkanten, die an der Außenseite einer Biegung liegen, müssen bei flach gewalztem Stahl außerdem an der Biegestelle entgratet sein, um Risse von den Schnittkanten aus zu vermeiden.

2 Normative Verweisungen

Die folgenden zitierten Dokumente sind für die Anwendung dieses Dokuments erforderlich. Bei datierten Verweisungen gilt nur die in Bezug genommene Ausgabe. Bei undatierten Verweisungen gilt die letzte Ausgabe des in Bezug genommenen Dokuments (einschließlich aller Änderungen).

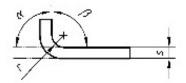
DIN 250, Radien

DIN 6935 Beiblatt 1, Kaltbiegen von Flacherzeugnissen aus Stahl — Beiblatt 1: Faktoren für Ausgleichswert v zur Berechnung der gestreckten Länge

DIN 6935 Beiblatt 2, Kaltbiegen von Flacherzeugnissen aus Stahl — Beiblatt 2: Gerechnete Ausgleichswerte v

DIN 17100:1980-01, Allgemeine Baustähle; Gütenorm

3 Biegehalbmesser



Legende

- Biegehalbmesser
- α Biegewinkel
- β Öffnungswinkel

Bild 1

Der Biegewinkel α kann zwischen 0° und 180° liegen. Die Dicke s wird in der Rundung bis etwa 20 % geringer.

Um einheitliche Rundungen an Biegeschienen zu erreichen, wird empfohlen, für das Biegen nur Biegehalbmesser aus der folgenden Reihe zu wählen. Die fettgedruckten Werte sind zu bevorzugen.

2010-01

DIN 6935:2010-01

DIN 6935:2010-01

Maße in Millimeter

Diese Biegehalbmesser entsprechen den Rundungen nach DIN 250.

Die Tabelle 1 gibt die kleinstzulässigen Biegehalbmesser an, die bei bestimmten Blechdicken und Werkstoffen für die anwendbaren Biegemaschinen gewählt werden können. Die angegebenen Werte gelten für Biegewinkel $\alpha \le 120^\circ$. Für Biegewinkel $\alpha > 120^\circ$ ist der nächst höhere Tabellenwert einzusetzen, z. B. wäre beim Biegen quer zur Walzrichtung von Blechen aus Q St 42-2 nach DIN 17100:1980-01, mit der Dicke s=6 mm der kleinstzulässige Biegehalbmesser r=10 mm für $\alpha \le 120^\circ$ und r=12 mm für $\alpha > 120^\circ$.

Tabelle 1 — Kleinster zulässiger Biegehalbmesser r

Maße in Millimeter

Stahlsorten	nit einer Biegen währleis- n Mindest- ifestigkeit Walz-		Kleinster zulässiger Biegehalbmesser r für Dicken s													
mit einer gewährleis- teten Mindest- zugfestigkeit N/mm ²		1	über 1 bis 1,5	über 1,5 bis 2,5	über 2,5 bis 3	über 3 bis 4	über 4 bis 5	über 5 bis 6	über 6 bis 7	über 7 bis 8	über 8 bis 10	über 10 bis 12	über 12 bis 14	über 14 bis 16	über 16 bis 18	über 18 bis 20
	quer	1	1,6	2,5	3	5	6	8	10	12	16	20	25	28	36	40
bis 390	längs	1	1,6	2,5	3	6	8	10	12	16	20	25	28	32	40	45
über 390	quer	1,2	2	3	4	5	8	10	12	16	20	25	28	32	40	45
bis 490	längs	1,2	2	3	4	6	10	12	16	20	25	32	36	40	45	50
über 490 bis 640	quer	1,6	2,5	4	5	6	8	10	12	16	20	25	32	36	45	50
	längs	1,6	2,5	4	5	8	10	12	16	20	25	32	36	40	50	63

Die Tabelle 2 gibt die zulässigen Abweichungen für kleinste Biegehalbmesser an, mit denen bei den verschiedenen Blechdicken und Werkstoffen gerechnet werden muss.

Tabelle 2 — Zulässige Abweichungen für kleinste Biegehalbmesser r

Maße in Millimeter

Stahlsorten mit einer	Zulässige Abwei	ichungen für kleinste Biegehalbme	esser r bei Dicken s
gewährleis- teten Mindest- zugfestigkeit N/mm ²	bis 3	über 3 bis 8	über 8 bis 20
bis 390	+0,5	+1	+1,5
bis 350	0	0	0
über 390	+0,8	+1,5	+2
bis 490	0	0	0
über 490	+1	+2	+3
bis 640	0	0	0

4 Werkstoff-Schlüsselliste

Die Tabelle 3 gibt eine Übersicht der Werkstoffe, für die die Eignung zum Kaltbiegen, Kaltflanschen und Kaltbördeln sichergestellt sind, unter Berücksichtigung der in Tabelle 1 festgelegten kleinstzulässigen Biegehalbmesser (siehe auch DIN 17100:1980-01, 7.4.1).

Tabelle 3 — Werkstoff-Schlüsselliste

Stahlart	Stahlsorte mit einer gewährleisteten Mindestzugfestigkeit								
	bis 390 N/mm ²	über 390 N/mm ² bis 490 N/mm ²	über 490 N/mm² bis 640 N/mm²						
allgemeine Baustähle	Q St 34-2	Q St 42-2, Q St 42-3	Q St 52-3						
nach DIN 17100:1980-01	Q St 37-2, Q St 37-3	Q St 46-2							

5 Kleinste Schenkellänge

Beim maschinellen Biegen von Blechprofilen gilt für die Schenkellänge b als Ungefährmaß 4 · r.

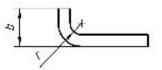


Bild 2

6 Zulässige Abweichungen für Winkelstellungen an Biegeprofilen

Tabelle 4 — Zulässige Abweichungen der Winkelstellungen

Maße in Millimeter

Schenkellänge a und b (Die kürzere Schenkellänge gilt als Nennmaß)	bis 30	über 30 bis 50	über 50 bis 80	über 80 bis 120	über 120
Zulässige Abweichungen des Biegewinkels α	± 2°	± 1° 45′	± 1° 30′	± 1° 15′	± 1°

DIN 6935:2010-01

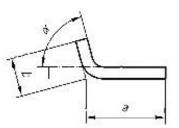


Bild 3

Die Werte gelten bis r: s = 4. Bei einem größeren (r: s)-Verhältnis muss wegen der Rückfederung mit einer größeren Abweichung gerechnet werden.

7 Berechnung der gestreckten Längen

Gestreckte Länge = a + b + v. Je nach dem Wert des Biegewinkels ist v verschieden und stellt einen Ausgleichswert dar, der bei Öffnungswinkel β von 0° bis 65° (Genauwert 65° 24′ 30″) negativ oder positiv und bei Öffnungswinkel über 65° nur negativ sein kann.

Gestreckte Längen sind auf volle Millimeter aufzurunden.

Öffnungswinkel \$\beta\$ 0° bis 90°

Ausgleichswert
$$v = \pi \cdot \left(\frac{180^{\circ} - \beta}{180^{\circ}}\right) \cdot \left(r + \frac{s}{2} \cdot k\right) - 2\left(r + s\right)$$
 (1)

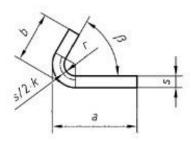


Bild 4

Öffnungswinkel \$\beta\$ 90° bis 165°

Ausgleichswert
$$v = \pi \cdot \left(\frac{180^{\circ} - \beta}{180^{\circ}}\right) \cdot \left(r + \frac{s}{2} \cdot k\right) - 2\left(r + s\right) \cdot \tan\frac{180^{\circ} - \beta}{2}$$
 (2)

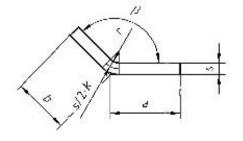


Bild 5

DIN 6935:2010-01

Öffnungswinkel β 165° bis 180°

Ausgleichswert v = 0

Die Werte für v sind hierbei vernachlässigbar klein, die Genauigkeit ist für die Praxis ausreichend.

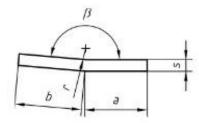


Bild 6

Korrekturfaktor k zur Ermittlung der Zuschnittlängen gebogener Werkstücke

Der Korrekturfaktor k gibt die Abweichung der Lage der neutralen Faser $\frac{s}{2}$ an und errechnet sich aus

$$k = 0.65 + \frac{l}{2} \lg \frac{r}{s}$$
 (3)

oder er kann der folgenden graphischen Darstellung, die der Gleichung entspricht, entnommen werden. Für r: s > 5 hat Gleichung (3) keine Gültigkeit mehr, es ist dann k = 1 zu setzen.

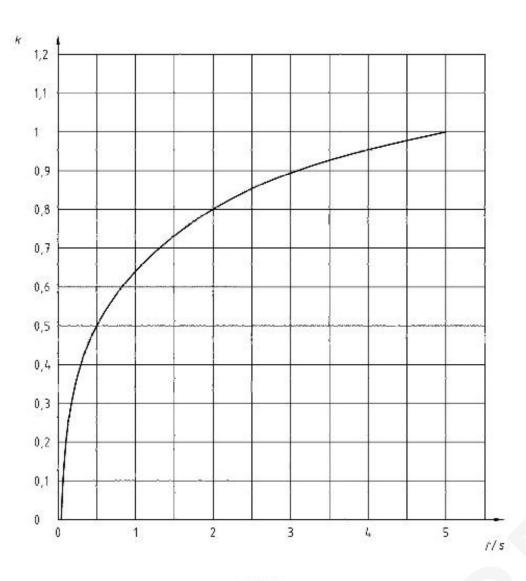


Bild 7

Werden bei der Ermittlung der Zuschnittlängen nur geringe Anforderungen gestellt, so können für den Korrekturfaktor k gerundete, in Gruppen zusammengefasste Werte nach Tabelle 5 eingesetzt werden.

Tabelle 5 — Korrekturfaktor k, gerundete Werte

Innerer Biege- halbmesser r in Abhängigkeit von Blechdicke s	Verhältnis r:s	über 0,65 bis 1	über 1 bis 1,5	über 1,5 bis 2,4	über 2,4 bis 3,8	über 3,8
Korrekturfaktor k (gerundete Werte)		0,6	0,7	0,8	0,9	1

Für beliebige Werte von β , r und s können die Ausgleichswerte v mit Hilfe des Korrekturfaktors k auch über die in DIN 6935 Beiblatt 1 graphisch dargestellten Faktoren gefunden werden.

Gerechnete Ausgleichswerte v für mehrere Öffnungswinkel bzw. Biegewinkel auf der Grundlage der vorstehend genannten Formel für den Korrekturfaktor k siehe DIN 6935 Beiblatt 2.

8 Darstellung und Lage der Biegelinien bei Abwicklungen

Die Biegelinie gibt die Mitte der Biegerundung an und ist auf der Abwicklung durch eine schmale Volllinie darzustellen. Die Lage der Biegelinie ergibt sich aus den anliegenden Schenkellängen a und b unter Berücksichtigung der Hälfte des positiven bzw. negativen Ausgleichswertes v.

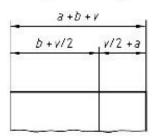


Bild 8

Abwicklungen sind nur dann besonders zu zeichnen, wenn die Form des Blechzuschnittes durch Bemaßung und Angabe der Biegelinie nicht eindeutig bestimmt ist.

9 Beispiele für Bemaßung und Berechnung der gestreckten Längen

Alle Maße in Millimeter

BEISPIEL 1

Werkstoff: Q St 37-2 (siehe Tabelle 1, Zeile "Stahlsorten bis 390 N/mm² Zugfestigkeit")

Summe der Schenkellängen 50 + 200 + 80 = 330

für
$$\beta = 90^\circ$$
, $r = 6$, $s = 4$ ergibt sich $v = -8,26$

für
$$\beta = 90^{\circ}$$
, $r = 20$, $s = 4$ ergibt sich $v = -13,44 = -21,7$

Maße in Millimeter

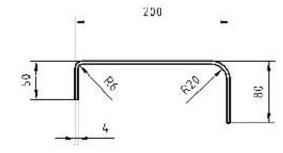


Bild 9

BEISPIEL 2

Werkstoff: Q St 37-2 (siehe Tabelle 1, Zeile "Stahlsorten bis 390 N/mm² Zugfestigkeit")

Summe der Schenkellängen 50 + 170 + 246 + 50 = 516

für
$$\beta = 90^{\circ}$$
, $r = 20$, $s = 12$ ergibt sich $v = -25,41$

für
$$\beta = 45^{\circ}$$
, $r = 20$, $s = 12$ ergibt sich $v = -6.12$

für
$$\beta$$
 = 135°, r = 32, s = 12 ergibt sich v = -7,25 = -38,78

≈ 478

Maße in Millimeter 1350 50 50

Bild 10

10 Beispiel für Abwicklung und Einzeichnung der Lage der Biegelinie

Werkstoff: Q St 52-3 (siehe Tabelle 1, Zeile "Stahlsorten über 490 N/mm² bis 640 N/mm² Zugfestigkeit")

Alle Maße in Millimeter

Abwicklung:

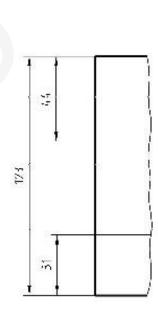
Summe der Schenkellängen 45 + 50 + 32 = 127

für
$$\beta = 45^{\circ}$$
, $r = 10$, $s = 5$ ergibt sich $v = -1,72$

für
$$\beta$$
 = 135°, r = 10, s = 5 ergibt sich v = $\frac{-3,00}{}$ = $\frac{-4,72}{}$ gestreckte Länge = 122,28

≈ 123

Maße in Millimeter



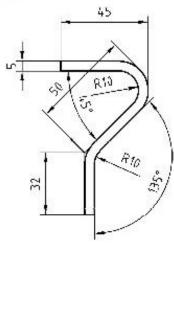


Bild 11

Lage der Biegelinien:

Für Schenkellänge = 45, β = 45°, r = 10, s = 5 und v = -1,72 ergibt sich 45 - $\frac{1,72}{2}$ = 45 - 0,86 = 44,14 \approx 44 Für Schenkellänge = 32, β = 135°, r = 10, s = 5 und v = -3 ergibt sich 32 - $\frac{3}{2}$ = 32 - 1,5 = 30,5 \approx 31

Alle Maße in Millimeter

BEISPIEL 2

Werkstoff: Q St 37-2 (siehe Tabelle 1, Zeile "Stahlsorten bis 390 N/mm² Zugfestigkeit")

Summe der Schenkellängen 50 + 170 + 246 + 50 = 516

für
$$\beta = 90^{\circ}$$
, $r = 20$, $s = 12$ ergibt sich $v = -25,41$

für
$$\beta = 45^{\circ}$$
, $r = 20$, $s = 12$ ergibt sich $v = -6.12$

für
$$\beta$$
 = 135°, r = 32, s = 12 ergibt sich v = -7,25 = -38,78

≈ 478

Maße in Millimeter

Bild 10

10 Beispiel für Abwicklung und Einzeichnung der Lage der Biegelinie

Werkstoff: Q St 52-3 (siehe Tabelle 1, Zeile "Stahlsorten über 490 N/mm² bis 640 N/mm² Zugfestigkeit")

Abwicklung:

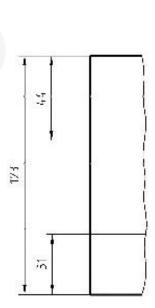
Summe der Schenkellängen 45 + 50 + 32 = 127

für
$$\beta = 45^{\circ}$$
, $r = 10$, $s = 5$ ergibt sich $v = -1,72$

für
$$\beta$$
 = 135°, r = 10, s = 5 ergibt sich v = $-3,00$ = $-4,72$

≈ 123

Maße in Millimeter



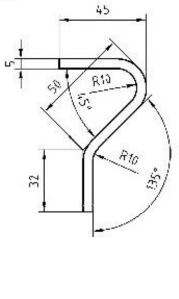


Bild 11

Lage der Biegelinien:

Für Schenkellänge = 45, β = 45°, r = 10, s = 5 und v = -1,72 ergibt sich 45 $-\frac{1,72}{2}$ = 45 - 0,86 = 44,14 \approx 44 Für Schenkellänge = 32, β = 135°, r = 10, s = 5 und v = -3 ergibt sich 32 $-\frac{3}{2}$ = 32 - 1,5 = 30,5 \approx 31

Januar 2010

DIN 6935 Beiblatt 1



ICS 77.140.50

Dieses Beiblatt enthält Informationen zu DIN 6935, jedoch keine zusätzlich genormten Festlegungen.

Ersatz für die 2007-04 zurückgezogene DIN 6935 Beiblatt 1:1975-10

Kaltbiegen von Flacherzeugnissen aus Stahl -Beiblatt 1: Faktoren für Ausgleichswert vzur Berechnung der gestreckten Länge

Cold bending of flat rolled steel -

Supplement 1: Factors determining the correction value ν for calculating length of flats prior to bending

Cintrage à froid des produits plats en acier -

Supplément 1: Facteurs pour la valeur de compensation v pour le calcul de l'allongement

Gesamtumfang 4 Seiten

Normenausschuss Werkzeuge und Spannzeuge (FWS) im DIN





DIN 6935 Bbl 1:2010-01

Vorwort

Dieses gegenüber der zurückgezogenen Vorgängerausgabe sachlich unveränderte Dokument wurde vom Normenausschuss Werkzeuge und Spannzeuge (FWS) erarbeitet. Früherer Hauptträger dieser Norm war der durch den DIN-Präsidialbeschluss 8/1993 aufgelöste selbstständige Arbeitsausschuss Stanzteile (A Stanzteile).

Änderungen

Gegenüber der 2007-04 zurückgezogenen Norm DIN 6935 Beiblatt 1:1975-10 wurden folgende Änderungen

- Anpassung an die aktuellen Gestaltungsregeln;
- französischen Titel hinzugefügt;
- Beiblatt redaktionell überarbeitet.

Frühere Ausgaben

DIN 6935 Bbl 1: 1958x-01, 1967-05, 1975-10

Berechnung des Ausgleichswertes v nach Gleichung $v = x \cdot r + (y \cdot k + z)s$ zur Bestimmung der gestreckten Länge nach DIN 6935

BEISPIEL

$$\begin{cases} s = 2 \text{ mm} \\ r = 2,5 \text{ mm} \end{cases} \qquad \frac{r}{s} = 1,25$$

Öffnungswinkel $\beta = 110^{\circ}$

kel
$$\beta = 110^\circ$$

Die Werte für x, y und z werden aus untenstehendem Diagramm (siehe Bild 1), der Wert k aus dem Diagramm (Bild 7) nach DIN 6935:2010-01, Abschnitt 7, entnommen.

$$k = 0.70$$

$$x = -0.18$$

$$y = 0.61$$

$$z = -1,40$$

Ergebnis:

$$v = -0.18 \cdot 2.5 + (0.61 \cdot 0.7 - 1.40) \cdot 2$$
 in mm

$$v = -2,40 \text{ mm}$$

Gleichung $v = x \cdot r + (y \cdot k + z)s$ ist eine Kurzform der Gleichungen, die durch Umschreiben der Gleichungen (1) und (2) in DIN 6935:2010-01 für verschiedene Winkelbereiche entstanden sind. Sie lauten für Öffnungswinkel $0 \le \beta \le 90^{\circ}$

$$\upsilon = \left(\pi \frac{180^{\circ} - \beta}{180^{\circ}} - 2\right)r + \left(\frac{\pi}{2} \frac{180^{\circ} - \beta}{180^{\circ}} k - 2\right)s$$

und $90^{\circ} \le \beta \le 180^{\circ}$

$$\upsilon = \left(\pi \frac{180^{\circ} - \beta}{180^{\circ}} - 2 \tan \frac{180^{\circ} - \beta}{2}\right) r + \left(\frac{\pi}{2} \frac{180^{\circ} - \beta}{180^{\circ}} k - 2 \tan \frac{180^{\circ} - \beta}{2}\right) s$$

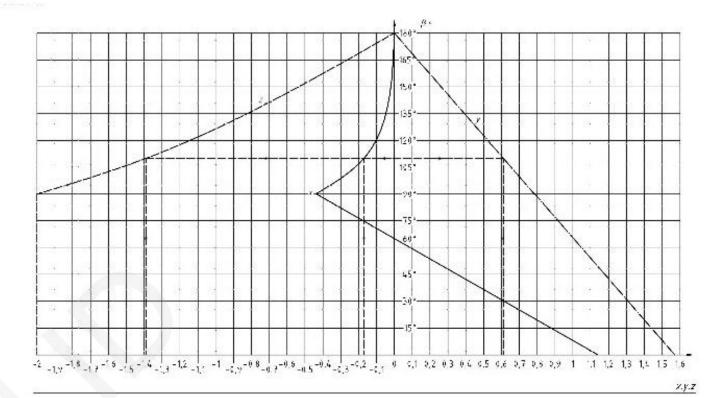


Bild 1

DIN 6935 Beiblatt 2



ICS 77.140.50

Dieses Beiblatt enthält Informationen zu DIN 6935, jedoch keine zusätzlich genormten Festlegungen.

Ersatz für die 2007-06 zurückgezogene DIN 6935 Beiblatt 2:1983-02

Kaltbiegen von Flacherzeugnissen aus Stahl -Beiblatt 2: Gerechnete Ausgleichswerte v

Cold bending of flat steel products v-Supplement 2: Calculated compensating values

Pliage à froid de produits plats en acier uSupplément 2: Valeurs de compensation calculées

Gesamtumfang 27 Seiten

Normenausschuss Werkzeuge und Spannzeuge (FWS) im DIN

DIN 6935 Bbl 2:2010-01

Vorwort

Dieses gegenüber der zurückgezogenen Vorgängerausgabe sachlich unveränderte Dokument wurde vom Normenausschuss Werkzeuge und Spannzeuge (FWS) erarbeitet. Früherer Hauptträger dieser Norm war der durch den DIN-Präsidialbeschluss 8/1993 aufgelöste selbstständige Arbeitsausschuss Stanzteile (A Stanzteile).

Änderungen

Gegenüber der 2007-06 zurückgezogenen Norm DIN 6935 Beiblatt 2:1983-02 wurden folgende Änderungen

- a) Anpassung an die aktuellen Gestaltungsregeln;
- französischen Titel hinzugefügt;
- Beiblatt redaktionell überarbeitet.

Frühere Ausgaben

DIN 6935 Beiblatt 2: 1958-01, 1969-05, 1975-10, 1983-02

DIN 6935 Bbl 2:2010-01

1 Allgemeines

Alle Maße sind in Millimeter angegeben.

Dieses Beiblatt zu DIN 6935 gibt für unterschiedliche Biegewinkel α , Biegehalbmesser r und Flachzeugdicken s Ausgleichswerte v an, die auf der Grundlage von DIN 6935 errechnet wurden. Die Berechnung erfolgte auf 4 Stellen hinter dem Komma, die angegebenen Tabellenwerte sind auf 2 Stellen hinter dem Komma gerundet.

Das Beiblatt 2 enthält folgende Tabellen nach Tabelle 1:

Tabelle 1

Tabelle	Ausgleich	nswert v für	Seite	
Tabelle	Biegewinkel α	Öffnungswinkel β	Seite	
2	15°	165°	4, 5	
3	30°	150°	6, 7	
4	45°	135°	8, 9	
5	60°	120°	10, 11	
6	75°	105°	12, 13	
7	90°	90°	14, 15	
8	105°	75°	16, 17	
9	120°	60°	18, 19	
10	135°	45°	20, 21	
11	150°	30°	22, 23	
12	165°	15°	24, 25	
13	180°	0°	26, 27	

Die in den Tabellen 2 bis 13 fettgedruckten Werte der Biegehalbmesser r sind zu bevorzugen.

Bild 1

Tabelle 2

	Biegehalbmesser r													
$\mathbf{Dicke}s$	1	1,2	1,6	2	2,5	3	4	5	6	8	10	12		
	Ausgleichswert n													
1	-0,18	-0,17	-0,17	-0,16	-0,16	-0,15	-0,14	-0,14	-0,14	-0,14	-0,15	-0,15		
1,5	-	-	-0,27	-0,26	-0,25	-0,24	-0,23	-0,22	-0,22	-0,21	-0,21	-0,22		
2			-	-	-0,35	-0,34	-0,32	-0,31	-0,30	-0,29	-0,28	-0,28		
2,5	-	-	-	-	-0,45	-0,44	-0,42	-0,40	-0,39	-0,37	-0,36	-0,35		
3	-	-	2	2		-0,54	-0,52	-0,50	-0.48	-0,46	-0.45	-0,43		
3,5		_	2	_	<u> </u>	-	-0.62	-0,60	-0,58	-0,55	-0.53	-0,52		
4	32	_	2	_	=	2	_	-0,70	-0,68	-0,65	-0,62	-0,61		
4,5	-	-	-	_	_	-	_	_	-0,77	-0,74	-0,71	-0,69		
5	-	-	-	-	-	-	-	-	-0,87	-0,84	-0,81	-0,78		
6	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-1,03	-1,00	-0,97		
7	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-1,19	-1,16		
8	-	-	-	-	_	-	-	-	-	-	-	-1,35		
9	-	_	_	_	_	_	_	_	_	_	-	_		

DIN 6935 Bbl 2:2010-01

Tabelle 2 (fortgesetzt)

						Biegehall	bmesser r							
Dicke s	16	20	25	28	32	36	40	45	50	63	80	100		
		Ausgleichswert n												
1	-0,16	-0,16	-0,17	-0,17	-0,18	-0,19	-0,19	-0,20	-0,21	-0,23	-0,25	-0,28		
1,5	-0,22	-0,23	-0,24	-0,24	-0,25	-0,25	-0,26	-0,27	-0,27	-0,29	-0,32	-0,35		
2	-0,29	-0,29	-0,30	-0,31	-0,31	-0,32	-0,33	-0,33	-0,34	-0,36	-0,39	-0,42		
2,5	-0,36	-0,36	-0,37	-0,37	-0,38	-0,39	-0,39	-0,40	-0,41	-0,43	-0,45	-0,48		
3	-0,42	-0,43	-0,43	-0,44	-0,45	-0,45	-0,46	-0,46	-0.47	-0,49	-0,52	-0,55		
3,5	-0,50	-0,49	-0,50	-0,51	-0,51	-0,52	-0,52	-0,53	-0,54	-0,56	-0,58	-0,61		
4	-0,58	-0,56	-0,57	-0,57	-0,58	-0,58	-0,59	-0,60	-0,60	-0,62	-0,65	-0,68		
4,5	-0,66	-0,64	-0,63	-0,64	-0,64	-0,65	-0,66	-0,66	-0,67	-0,69	-0,72	-0,75		
5	-0,75	-0,72	-0,70	-0,70	-0,71	-0,72	-0,72	-0,73	-0,74	-0,76	-0,78	-0,81		
6	-0,93	-0,89	-0,86	-0,85	-0,84	-0,85	-0,85	-0,86	-0,87	-0,89	-0,91	-0,94		
7	-1,11	-1,07	-1,03	-1,01	-0,99	-0,98	-0,99	-0,99	-1,00	-1,02	-1,05	-1,08		
8	-1,29	-1,25	-1,20	-1,18	-1,16	-1,14	-1,12	-1,13	-1,13	-1,15	-1,18	-1,21		
9	-1,48	-1,43	-1,38	-1,36	-1,33	-1,30	-1,28	-1,26	-1,27	-1,29	-1,31	-1,34		
10	-1,67	-1,62	-1,56	-1,53	-1,50	-1,47	-1,45	-1,42	-1,40	-1,42	-1,44	-1,47		
11	_	-1,80	-1,74	-1,71	-1,67	-1,64	-1,62	-1,59	-1,56	-1,55	-1,58	-1,61		
12	-	-1,99	-1,93	-1.89	-1.85	-1,82	-1.79	-1,76	-1.73	-1,68	-1,71	-1,74		
13	-	_	-2,11	-2,08	-2,03	-1,99	-1,96	-1,93	-1.89	-1,83	-1,84	-1,87		
14	-	-	-2,30	-2,26	-2,21	-2,17	-2,14	-2,10	-2,06	-1,99	-1,97	-2,00		
15	-		-	-2,45	-2,40	-2,35	-2,32	-2,27	-2,24	-2,16	-2,11	-2,14		
16	-	-	-	-2,64	-2,58	-2,54	-2,50	-2,45	-2,41	-2,32	-2,24	-2,27		
17		-	_	-	-2,77	-2,72	-2,68	-2,63	-2,58	-2,49	-2,40	-2,40		
18	2	20	200	2	_	-2,91	-2,86	-2,81	-2,76	-2,66	-2,57	-2,53		
19		_	123	_	_	-	-3,04	-2,99	-2,94	-2,83	-2,73	-2,67		
20	- 2	20	220	-23	2	147	-3.23	-3,17	-3.12	-3,01	-2,90	-2.80		

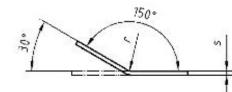


Bild 2

Tabelle 3

	Biegehalbmesser r													
Dicke s	1	1,2	1,6	2	2,5	3	4	5	6	8	10	12		
			56	7.7	VI.	Ausgleic	chswert n							
1	-0,38	-0,37	-0.36	-0,35	-0,34	-0,34	-0,34	-0,34	-0,35	-0,37	-0,40	-0,42		
1,5	_	_	-0,56	-0,55	-0,54	-0,53	-0,51	-0,51	-0,50	-0,51	-0,53	-0,56		
2	12	V-	_	-	-0,74	-0,72	-0,70	-0,69	-0,68	-0,67	-0,67	-0,70		
2,5	1-3	(- 2)	-		-0,95	-0,93	-0,90	-0,88	-0,86	-0,85	-0,84	-0,84		
3	-	-	-	-	-	-1,13	-1,10	-1,07	-1,05	-1,03	-1,01	-1,01		
3,5	-		-	-	-	-	-1,30	-1,27	-1,25	-1,21	-1,19	-1,18		
4	-	-	-	-	-	-	-	-1,47	-1,44	-1,40	-1,38	-1,36		
4,5								-	-1,65	-1,60	-1,56	-1,54		
5	-		-	-	0.07			-	-1,85	-1,79	-1,75	-1,73		
6	1.70	\	-	- -	N es	U	157	-	-	-2,19	-2,14	-2,11		
7	- 2	-2	_	- 2	_	12	92	25	2	_	-2,54	-2,49		
8	5 <u></u> 5	2=3	142		325	- 2	82			=	-	-2,89		
9	-	-	-	-	-	-	(14)	-		=	-	-		

					Tabelle	3 (fortge	seizi)					
		y 0	2 2			Biegehall	messer r			200	20	25
Dicke s	16	20	25	28	32	36	40	45	50	63	80	100
						Ausgleid	hswert n					
1	-0,47	-0,52	-0,58	-0,62	-0,67	-0,72	-0,77	-0,83	-0,89	-1,05	-1,26	-1,50
1,5	-0,61	-0,66	-0,72	-0,76	-0,80	-0,85	-0,90	-0,96	-1,03	-1,19	-1,40	-1,64
2	-0,74	-0,79	-0,86	-0,89	-0,94	-0,99	-1,04	-1,10	-1,16	-1,32	-1,53	-1,78
2,5	-0,88	-0,93	-0,99	-1,03	-1,08	-1,13	-1,18	-1,24	-1,30	-1,46	-1,67	-1,92
3	-1,02	-1,07	-1,13	-1,17	-1,22	-1,27	-1,31	-1,38	-1,44	-1,60	-1,81	-2,05
3,5	-1,17	-1,21	-1,27	-1,30	-1,35	-1,40	-1,45	-1,51	-1,57	-1,73	-1,94	-2,19
4	-1,34	-1,34	-1,40	-1,44	-1,49	-1,54	-1,59	-1,65	-1,71	-1,87	-2,08	-2,33
4,5	-1,52	-1,51	-1,54	-1,58	-1,63	-1,68	-1,73	-1,79	-1,85	-2,01	-2,22	-2,46
5	-1,69	-1,68	-1,68	-1,71	-1,76	-1,81	-1,86	-1,92	-1,99	-2,15	-2,35	-2,60
6	-2,06	-2,03	-2,02	-2,01	-2,04	-2,09	-2,14	-2,20	-2,26	-2,42	-2,63	-2,87
7	-2,43	-2,39	-2,36	-2,35	-2,35	-2,36	-2,41	-2,47	-2,53	-2,69	-2,90	-3,15
8	-2,81	-2,76	-2,72	-2,70	-2,69	-2,68	-2,69	-2,75	-2,81	-2,97	-3,18	-3,42
9	-3,19	-3,13	-3,08	-3,03	-3,04	-3,03	-3,02	-3,02	-3,08	-3,24	-3,45	-3,70
10	-3,59	-3,51	-3,44	-3,42	-3,39	-3,37	-3,36	-3,36	-3,36	-3,52	-3,72	-3,97
11	_	-3,90	-3,82	-3,78	-3,75	-3,72	-3,71	-3,70	-3,69	-3,79	-4,00	-4,24
12	Ψ.	-4,29	-4,20	-4,16	-4,11	-4,08	-4,06	-4,04	-4.03	-4,06	-4,27	-4,52
13	Ξ.	2	-4,58	-4,53	-4,48	-4,44	-4,42	-4,39	-4,37	-4,36	-4,55	-4,79
14	-	-	-4,97	-4,91	-4,86	-4,81	-4,78	-4,74	-4,72	-4,70	-4,82	-5,07
15	-	-	-	-5,30	-5,23	-5,18	-5,14	-5,10	-5,07	-5,04	-5,10	-5,34
16	-	-	-	-5,69	-5,61	-5,56	-5,51	-5,46	-5,43	-5,38	-5,37	-5,62
17	-	-	-	-	-6,00	-5,94	-5,88	-5,83	-5,79	-5,73	-5,70	-5,89
18	-	-	-	-	-	-6,32	-6,26	-6,20	-6,15	-6,08	-6,04	-6,16
19	-	=	-	-	-	-	-6,64	-6,57	-6,52	-6,43	-6,38	-6,44
20	_	-	-	-	-		-7.02	-6,95	-6.89	-6,78	-6,72	-6,71

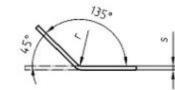


Bild 3

Tabelle 4

						Biegehall	omesser r	8				
Dicke s	1	1,2	1,6	2	2,5	3	4	5	6	8	10	12
				46		Ausgleic	hswert n				5	
1	-0,62	-0,61	-0,60	-0,60	-0,60	-0,61	-0,63	-0,65	-0,69	-0,78	-0,87	-0,95
1,5	-	-	-0,92	-0,91	-0,90	-0,90	-0,91	-0,92	-0,94	-1,00	-1,08	-1,17
2	7-	- 44	-	-	-1,22	-1,21	-1,20	-1,21	-1,22	-1,25	-1,30	-1,39
2,5	-	4	-	-	-1,54	-1,52	-1,50	-1,50	-1,50	-1,53	-1,57	-1,61
3	-	-	-	-	-	-1,85	-1,82	-1,80	-1,80	-1,81	-1,84	-1,88
3,5	·	- 0 -		2 S T	-	-	-2,14	-2,11	-2,10	-2,10	-2,12	-2,15
4	10 -1 1	-	-	· -	U75	-	-	-2,43	-2,41	-2,40	-2,41	-2,43
4,5	1-2	-	2275	-	-	-	=	=	-2,73	-2,70	-2,70	-2,72
5	-	-	-	-	-	-	-	-	-3,05	-3,01	-3,00	-3,01
6		-	-	-	-	-	-	-	-	-3,64	-3,61	-3,60
6 7 8 9	-	-		-	-	-	77	-	-	-	-4,23	-4,21
8	-	-	-	-	-	-	=		-	-	-	-4,83
9	12.	2	1	12	12	2	. 2	<u> </u>	<u> </u>	2	2	2

Tabelle 4 (fortgesetzt)

Di-						Biegeha	albmesser	r				
cke	16	20	25	28	32	36	40	45	50	63	80	100
8					X.	Ausgle	ichswert :	,	00			(0)
1	-1,12	-1,30	-1,51	-1,64	-1,81	-1,98	-2,16	-2,37	-2,59	-3,15	-3,88	-4,74
1,5	-1,34	-1,51	-1,73	-1,86	-2,03	-2,20	-2,37	-2,59	-2,80	-3,36	-4,10	-4,96
2	-1,56	-1,73	-1,95	-2,08	-2,25	-2,42	-2,59	-2,81	-3,02	-3,58	-4,31	-5,17
2,5	-1.78	-1,95	-2,16	-2,29	-2,47	-2,64	-2,81	-3,03	-3,24	-3,80	-4,53	-5,39
3	-2,00	-2,17	-2,38	-2,51	-2,68	-2,86	-3,03	-3,24	-3,46	-4,02	-4,75	-5,61
3,5	-2,24	-2,39	-2,60	-2,73	-2,90	-3,07	-3,25	-3,46	-3,68	-4,24	-4,97	-5,83
4	-2,51	-2,60	-2,82	-2,95	-3,12	-3,29	-3,46	-3,68	-3,89	-4,45	-5,19	-6,05
4,5	-2,78	-2,87	-3,04	-3,17	-3,34	-3,51	-3,68	-3,90	-4,11	-4,67	-5,40	-6,26
5	-3,06	-3,14	-3,26	-3,38	-3,56	-3,73	-3,90	-4,11	-4,33	-4,89	-5,62	-6,48
6	-3,63	-3,68	-3,78	-3,86	-3,99	-4,16	-4,34	-4,55	-4,77	-5,33	-6,06	-6,92
7	-4,21	-4,25	-4,33	-4,39	-4,48	-4,60	-4,77	-4,99	-5,20	-5,76	-6,49	-7,35
8	-4,80	-4,82	-4,88	-4,94	-5,02	-5,11	-5,21	-5,42	-5,64	-6,20	-6,93	-7,79
9	-5,41	-5,41	-5,45	-5,49	-5,56	-5,64	-5,73	-5,86	-6,07	-6,63	-7,36	-8,22
10	-6,02	-6,00	-6,03	-6,06	-6,12	-6,19	-6,27	-6,39	-6,51	-7,07	-7,80	-8,66
11	_	-6,60	-6,61	-6,63	-6,68	-6,74	-6,82	-6,92	-7,04	-7,50	-8,24	-9,10
12	2	-7,22	-7,20	-7,22	-7,25	-7,30	-7,37	-7,46	-7,57	-7,94	-8,67	-9,53
13	_	-	-7,80	-7,81	-7,83	-7,87	-7,93	-8,01	-8,11	-8,41	-9,11	-9,97
14	2	-	-8,41	-8,40	-8,41	-8,45	-8,49	-8,57	-8,66	-8,94	-9,54	-10,40
15	_	-	-	-9,00	-9,01	-9,03	-9,06	-9,13	-9,21	-9,47	-9,98	-10,84
16	-	-	-	-9,61	-9,60	-9,61	-9,64	-9,70	-9,77	-10,01	-10,42	-11,27
17	55 4	σ.		77.0	-10,20	-10,21	-10,22	-10,27	-10,33	-10,56	-10,94	-11,71
18	-	∞.	95	550	155	-10,80	-10,81	-10,85	-10,90	-11,11	-11,47	-12,15
19	25	2	2	2.1			-11,41	-11,43	-11,47	-11,66	-12,00	-12,58
20	2	-		_	_	2	-12,00	-12,02	-12,05	-12,22	-12,54	-13,02

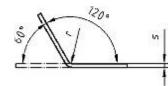


Bild 4

Tabelle 5

						Biegehall	bmesser /					
Dicke s	1	1,2	1,6	2	2,5	3	4	5	6	8	10	12
						Ausgleic	hswert n		-22		y //	v2:
1	-0,92	-0,92	-0,93	-0,95	-0,98	-1,01	-1,09	-1,17	-1,28	-1,49	-1,71	-1,92
1,5	_	_	-1,38	-1,39	-1,40	-1,43	-1,48	-1,55	-1,63	-1,81	-2,02	-2,24
2	2	-	-	-	-1,85	-1,86	-1,90	-1,96	-2,02	-2,17	-2,34	-2,55
2,5	_	12	-	-	-2,30	-2,31	-2,33	-2,38	-2,43	-2,57	-2,72	-2,88
3	-	-	_	-	-	-2,77	-2,77	-2,81	-2,85	-2,97	-3,11	-3,26
3,5	-	-	-	(=)	-	-	-3,23	-3,25	-3,28	-3,38	-3,51	-3,65
4	-	-	-	-	-	141	-	-3,69	-3,72	-3,80	-3,92	-4,05
4,5	-	-	-	-	-	-	-	-	-4,16	-4,23	-4,33	-4,45
5	, va.,		120		_ = = =	120	220	020	-4,61	-4,66	-4,75	-4,86
6	22	25	200	21	- 23	/28	-	723	_	-5,55	-5,61	-5,70
6 7 8	2	2.0	12.5		_	125	-	120	4.5	_	-6,49	-6,56
8	22	92	120	:233	44	523	120		-	747	-	-7,44
9	-	-	-	40	-	-	-	-	-	-	-	-

Tabelle 5 (fortgesetzt)

Di-						Biegeh	albmesser	r				
cke	16	20	25	28	32	36	40	45	50	63	80	100
S						Ausgle	eichswert)				
1	-2,35	-2,78	-3,32	-3,64	-4,07	-4,50	-4,93	-5,47	-6,01	-7,40	-9,23	-11,38
1,5	-2,67	-3,10	-3,63	-3,96	-4,39	-4,82	-5,25	-5,78	-6,32	-7,72	-9,55	-11,70
2	-2,98	-3,41	-3,95	-4,27	-4,70	-5,13	-5,56	-6,10	-6,64	-8,03	-9,86	-12,01
2,5	-3,30	-3,73	-4,27	-4,59	-5,02	-5,45	-5,88	-6,42	-6,95	-8,35	-10,18	-12,33
3	-3,61	-4,04	-4,58	-4,90	-5,33	-5,76	-6,19	-6,73	-7,27	-8,67	-10,49	-12,64
3,5	-3,97	-4,36	-4,90	-5,22	-5,65	-6,08	-6,51	-7,05	-7,58	-8,98	-10,81	-12,96
4	-4,35	-4,68	-5,21	-5,53	-5,96	-6,39	-6,82	-7,36	-7,90	-9,30	-11,12	-13,27
4,5	-4,74	-5,05	-5,53	-5,85	-6,28	-6,71	-7,14	-7,68	-8,22	-9,61	-11,44	-13,59
5	-5,13	-5,43	-5,84	-6,17	-6,60	-7,03	-7,46	-7,99	-8,53	-9,93	-11,76	-13,91
6	-5.94	-6.21	-6,60	-6,85	-7,23	-7,66	-8,09	-8,62	-9,16	-10,56	-12,39	-14,54
7	-6,76	-7,02	-7,37	-7,61	-7,93	-8,29	-8,72	-9,26	-9,79	-11,19	-13,02	-15,17
8	-7,60	-7,83	-8,17	-8,39	-8,69	-9,02	-9,35	-9,89	-10,42	-11,82	-13,65	-15,80
9	-8,46	-8,66	-8,97	-9,18	-9,47	-9,78	-10,10	-10,52	-11,06	-12,45	-14,28	-16,43
10	-9,33	-9,51	-9,79	-9,98	-10,26	-10,56	-10,87	-11,27	-11,69	-13,08	-14,91	-17,06
11	-	-10,36	-10,62	-10,80	-11,06	-11,35	-11,64	-12,03	-12,44	-13,71	-15,54	-17,69
12	-	-11,23	-11,46	-11,63	-11,87	-12,14	-12,43	-12,81	-13,20	-14,35	-16,17	-18,32
13	20	_	-12,31	-12,46	-12,70	-12,95	-13,23	-13,59	-13,97	-15,03	-16,80	-18,95
14	-	2	-13,17	-13,31	-13,53	-13,77	-14,03	-14,38	-14,75	-15,78	-17,44	-19,59
15	-	-	-	-14,16	-14,36	-14,59	-14,84	-15,18	-15,54	-16,54	-18,07	-20,22
16	-	-	-	-15,02	-15,21	-15,42	-15,66	-15,99	-16,33	-17,31	-18,70	-20,85
17	-	-	-	-	-16,06	-16,26	-16,49	-16,80	-17,13	-18,08	-19,45	-21,48
18	=	-	-	-	1.70	-17,11	-17,32	-17,62	-17,94	-18,87	-20,21	-22,11
19	-	-	-	-		-	-18,16	-18,45	-18,76	-19,66	-20,97	-22,74
20	2	2	2		_		-19,01	-19,28	-19,58	-20,45	-21,74	-23,38

DIN 6935 Bbl 2:2010-01

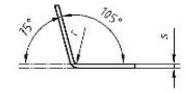


Bild 5

Tabelle 6

	100					Biegehall	omesser r					
Dicke s	1	1,2	1,6	2	2,5	3	4	5	6	8	10	12
						Ausgleic	hswert n					
1	-1,33	-1,35	-1,40	-1,46	-1,54	-1,63	-1,81	-2,01	-2,23	-2,69	-3,14	-3,5
1,5	_	-	-2,01	-2,05	-2,12	-2,19	-2,36	-2,54	-2,72	-3,13	-3,58	-4,0
2	_	-	-	-	-2,72	-2,78	-2,92	-3,09	-3,26	-3,63	-4,02	-4,4
2,5	2	2	~	=	-3,34	-3,39	-3,51	-3,66	-3,82	-4,17	-4,54	-4,9
3	-	-	-	-	-	-4,00	-4,11	-4,24	-4,39	-4,71	-5,07	-5,4
3,5	-	-	-	7-7	+	-	-4,72	-4,83	-4,97	-5,28	-5,62	-5,9
4	-	-	-	-	-	-	-	-5,44	-5,56	-5,85	-6,17	-6,5
4,5	-	-	-	-	-	-	1-1	-	-6,16	-6,43	-6,74	-7,0
5		-	-	-	-	-	-		-6,77	-7,02	-7,31	-7,6
6	=	=	-	771	-	-	177.0	1.75	-	-8,22	-8,48	-8,7
7		-	-			-		_			9,67	9,9
8	_	⊆ _	2	2	25	223	4	14	_	_	_	-11,1
9	= =	2	=	- 20		433	120	120	140		12	_

DIN 6935 Bbl 2:2010-01

Tabelle 6 (fortgesetzt)

Di-						Biegeha	lbmesser	r				
cke	16	20	25	28	32	36	40	45	50	63	80	100
8		-1				Ausgle	ichswert n				5-35-5	V.)
1	-4,49	-5,39	-6,52	-7,20	-8,10	-9,00	-9,91	-11,03	-12,16	-15,10	-18,93	-23,45
1,5	-4,93	-5,83	-6,96	-7,64	-8,54	-9,44	-10,35	-11,47	-12,60	-15,54	-19,37	-23,89
2	-5,37	-6,27	-7,40	-8,08	-8,98	-9,88	-10,79	-11,91	-13,04	-15,98	-19,81	-24,33
2,5	-5,81	-6,71	-7,84	-8,52	-9,42	-10,32	-11,23	-12,35	-13,48	-16,42	-20,25	-24,77
3	-6,25	-7,15	-8,28	-8,96	-9,86	-10,76	-11,67	-12,79	-13,92	-16,86	-20,69	-25,21
3,5	-6,74	-7,59	-8,72	-9,40	-10,30	-11,20	-12,11	-13,24	-14,36	-17,30	-21,13	-25,65
4	-7,26	-8,04	-9,16	-9,84	-10,74	-11,64	-12,55	-13,68	-14,80	-17,74	-21,57	-26,09
4,5	-7,79	-8,55	-9,60	-10,28	-11,18	-12,08	-12,99	-14,12	-15,24	-18,18	-22,01	-26,53
5	-8,33	-9,07	-10,04	-10,72	-11,62	-12,52	-13,43	-14,56	-15,68	-18,62	-22,45	-26,97
6	-9,43	-10,14	-11,08	-11,66	-12,50	-13,40	-14,31	-15,44	-16,56	-19,50	-23,33	-27,85
7	-10,55	-11,23	-12,14	-12,70	-13,47	-14,28	-15,19	-16,32	-17,44	-20,38	-24,21	-28,73
8	-11,70	-12,35	-13,22	-13,77	-14,52	-15,29	-16,07	-17,20	-18,32	-21,26	-25,09	-29,61
9	-12,86	-13,47	-14,32	-14,85	-15,58	-16,33	-17,10	-18,08	-19,20	-22,14	-25,97	-30,49
10	-14,03	-14,62	-15,43	-15,95	-16,66	-17,40	-18,15	-19,11	-20,09	-23,02	-26,85	-31,37
11	_	-15,78	-16,56	-17,06	-17,75	-18,47	-19,21	-20,15	-21,12	-23,90	-27,73	-32,25
12	V/20	-16,95	-17,70	-18,18	-18,86	-19,56	-20,28	-21,21	-22,16	-24,78	-28,61	-33,13
13	100	-	-18,85	-19,32	-19,98	-20,66	-21,37	-22,28	-23,21	-25,72	-29,49	-34,01
14	72	32	-20,02	-20,47	-21,11	-21,77	-22,47	-23,36	-24,28	-26,75	-30,37	-34,89
15	10 <u>20</u> 0	72	<u>2</u> 5	-21,63	-22,24	-22,90	-23,57	-24,45	-25,35	-27,80	-31,25	-35,77
16	_	-	2	-22,79	-23,39	-24,03	-24,69	-25,55	-26,44	-28,85	-32,14	-36,65
17	-		-	-	-24,55	-25,17	-25,82	-26,66	-27,53	-29,91	-33,17	-37,53
18	-	-	-	-	-	-26,32	-26,95	-27,78	-28,64	-30,98	-34,20	-38,41
19	-	-	==:		140	-	-28,09	-28,90	-29,75	-32,05	-35,25	-39,29
20	7.0 <u>—</u> .	-	-		-	7.5-	-29,24	-30,03	-30,86	-33,14	-36.30	-40,18

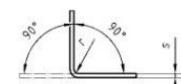


Bild 6

Tabelle 7

						Biegehall	bmesser /					
Dicke s	1	1,2	1,6	2	2,5	3	4	5	6	8	10	12
						Ausgleic	chswert n					
1	-1,92	-1,97	-2,10	-2,23	-2,41	-2,59	-2,97	-3,36	-3,79	-4,65	-5,51	-6,37
1,5	-		-2,90	-3,02	-3,18	-3,34	-3,70	-4,07	-4,45	-5,26	-6,11	-6,97
2	-	-	-	-	-3,98	-4,13	-4,46	-4,81	-5,18	-5,94	-6,72	-7,58
2,5	-	2.70	-	75	-4,80	-4,93	-5,24	-5,57	-5.93	-6,66	-7,42	-8,2
3	-	8.77	-	-	-	-5,76	-6,04	-6,35	-6,69	-7,40	-8,14	-8,9
3,5	_	-	-	-		_	-6,85	-7,15	-7,47	-8,15	-8,88	-9,63
4	2.5			-	-	_	-	-7,95	-8,26	-8,92	-9,62	-10,36
4,5	-	-	-	-	=	2	-	-	-9,06	-9,69	-10,38	-11,10
5	-	-	-	-			-	-	-9,87	-10,48	-11,15	-11,85
6 7	-	-	-	-		2	-	2	-	-12,08	-12,71	-13,38
	_	- 2	279	2	8		2		20	_	-14,29	-14,93
8	921	2	- 25	2		_	22	122	2	22	_	-16,51
9	-	-	=	_	===	=		-	-		-	-

DIN 6935 Bbl 2:2010-01

Tabelle 7 (fortgesetzt)

D.						Biegeha	albmesser	r				
Di- cke	16	20	25	28	32	36	40	45	50	63	80	100
8			CH	***		Ausgle	ichswert n		0	2 00000	***	
1	-8,08	-9,80	-11,94	-13,23	-14,95	-16,67	-18,38	-20,53	-22,67	-28,25	-35,55	-44,13
1,5	-8,69	-10,41	-12,55	-13,84	-15,56	-17,27	-18,99	-21,14	-23,28	-28,86	-36,16	-44,74
2	-9,30	-11,01	-13,16	-14,45	-16,16	-17,88	-19,60	-21,74	-23,89	-29,47	-36,77	-45,35
2,5	-9,90	-11,62	-13,77	-15,05	-16,77	-18,49	-20,20	-22,35	-24,50	-30,08	-37,37	-45,96
3	-10,51	-12,23	-14,37	-15,66	-17,38	-19,10	-20,81	-22,96	-25,10	-30,68	-37,98	-46,56
3,5	-11,17	-12,84	-14,98	-16,27	-17,99	-19,70	-21,42	-23,57	-25,71	-31,29	-38,59	-47,17
4	-11,88	-13,44	-15,59	-16,88	-18,59	-20,31	-22,03	-24,17	-26,32	-31,90	-39,19	-47,78
4,5	-12,60	-14,14	-16,20	-17,48	-19,20	-20,92	-22,63	-24,78	-26,93	-32,51	-39,80	-48,39
5	-13,32	-14,85	-16,81	-18,09	-19,81	-21,52	-23,24	-25,39	-27,53	-33,11	-40,41	-48,99
6	-14,80	-16,29	-18,21	-19,38	-21,02	-22,74	-24,46	-26,60	-28,75	-34,33	-41,62	-50,21
7	-16,31	-17,76	-19,64	-20,79	-22,35	-23,95	-25,67	-27,82	-29,96	-35,54	-42,84	-51,42
8	-17,84	-19,25	-21,09	-22,22	-23,76	-25,32	-26,89	-29,03	-31,18	-36,76	-44,05	-52,64
9	-19,39	-20,76	-22,57	-23,68	-25,19	-26,73	-28,28	-30,25	-32,39	-37,97	-45,27	-53,85
10	-20,96	-22,30	-24,06	-25,16	-26,65	-28,16	-29,70	-31,64	-33,61	-39,19	-46,48	-55,07
11	-	-23,85	-25,57	-26,65	-28,12	-29,61	-31,13	-33,06	-35,00	-40,40	-47,70	-56,28
12	-	-25,41	-27,10	-28,16	-29,60	-31.08	-32,58	-34,48	-36,41	-41,61	-48,91	-57,50
13	343	_	-28,64	-29,68	-31,10	-32,56	-34,04	-35,92	-37,84	-42,90	-50,13	-58,71
14	3-3		-30,20	-31,22	-32,61	-34,05	-35,51	-37,38	-39,27	-44,30	-51,34	-59,92
15	-	-	S-8	-32,76	-34,14	-35,55	-37,00	-38,85	-40,72	-45,71	-52,56	-61,14
16	-	-	-	-34,32	-35,68	-37,07	-38,50	-40,32	-42,18	-47,13	-53,78	-62,35
17	-	-	-	-	-37,22	-38,60	-40,01	-41,81	-43,65	-48,56	-55,17	-63,57
18	-	-			-	-40,13	-41,53	-43,31	-45,13	-50,00	-56,57	-64,78
19	-	-	-	-	-	-	-43,06	-44,82	-46,63	-51,46	-57,98	-66,00
20	_	_		1	2	_	-44.59	-46,34	-48,12	-52.92	-59,40	-67,22

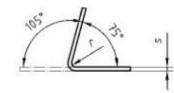


Bild 7

Tabelle 8

						Biegehall	bmesser /	25				
Dicke s	1	1,2	1,6	2	2,5	3	4	5	6	8	10	12
						Ausgleic	hswert n					
1	-1,57	-1,57	-1,58	-1,60	-1,64	-1,69	-1,80	-1,92	-2,09	-2,42	-2,76	-3,09
1,5	-		-2,36	-2,36	-2,37	-2,40	-2,48	-2,58	-2,70	-2,96	-3,30	-3,63
2	-		-	-	-3,14	-3,15	-3,20	-3,28	-3,38	-3,60	-3,84	-4,18
2,5	-	- 	0.70	355	-3,93	-3,92	-3,95	-4,00	-4,08	-4,27	-4,50	-4,74
3	_	2	2	_	2	-4,72	-4,71	-4,75	-4,80	-4,97	-5,17	-5,39
3,5	121	- 2	127	- 22	727		-5,49	-5,50	-5,54	-5,68	-5,86	-6,07
4	-	-	_	_	225	_	-	-6,28	-6,30	-6,41	-6,56	-6,75
4,5	-	_	-	-	-	-	-	-	-7,07	-7,14	-7,28	-7,45
5	-	-	-	-	(m)	-	-	-	-7,85	-7,89	-8,01	-8,16
6	-	-	-	-	(-)	-	-	-	-	-9,42	-9,49	-9,61
6 7 8 9	- 1	-	0-0	-	(- -	-	:	-	-	2	-11,01	-11,09
8	1-1	-	-	-	2-2		· ·	-	0-6	-	-	-12,60
9	_	-	_	-		_	-	-	_	_	_	_

Tabelle 8 (fortgesetzt)

Di-						Biegeha	albmesser	r				
cke	16	20	25	28	32	36	40	45	50	63	80	100
S						Ausgle	ichswert /					
1	-3,76	-4,43	-5,27	-5,77	-6,44	-7,11	-7,78	-8,62	-9,45	-11,63	-14,48	-17,82
1,5	-4,30	-4,97	-5,81	-6,31	-6,98	-7,65	-8,32	-9,16	-10,00	-12,17	-15,02	-18,37
2	-4,85	-5,52	-6,35	-6,85	-7,52	-8,19	-8,86	-9,70	-10,54	-12,71	-15,56	-18,91
2,5	-5,39	-6,06	-6,89	-7,40	-8,07	-8,74	-9,41	-10,24	-11,08	-13,26	-16,10	-19,45
3	-5,93	-6,60	-7,44	-7,94	-8,61	-9,28	-9,95	-10,78	-11,62	-13,80	-16,64	-19,99
3,5	-6,54	-7,14	-7,98	-8,48	-9,15	-9,82	-10,49	-11,33	-12,16	-14,34	-17,19	-20,53
4	-7,19	-7,68	-8,52	-9,02	-9,69	-10,36	-11,03	-11,87	-12,70	-14,88	-17,73	-21,08
4,5	-7,86	-8,33	-9,06	-9,56	-10,23	-10,90	-11,57	-12,41	-13,25	-15,42	-18,27	-21,62
5	-8,54	-8,99	-9,61	-10,11	-10,78	-11,44	-12,11	-12,95	-13,79	-15,96	-18,81	-22,16
6	-9,93	-10,34	-10,91	-11,27	-11,86	-12,53	-13,20	-14,04	-14,87	-17,05	-19,89	-23,24
7	-11,36	-11,72	-12,24	-12,59	-13,07	-13,61	-14,28	-15,12	-15,96	-18,13	-20,98	-24,33
8	-12,81	-13,12	-13,61	-13,93	-14,39	-14,87	-15,37	-16,20	-17,04	-19,22	-22,06	-25,41
9	-14,29	-14,56	-15,00	-15,29	-15,73	-16,18	-16,66	-17,29	-18,12	-20,30	-23,15	-26,49
10	-15,79	-16,01	-16,41	-16,68	-17,09	-17,52	-17,98	-18,58	-19,21	-21,38	-24,23	-27,58
11	-	-17,49	-17,84	-18,09	-18,47	-18,88	-19,32	-19,90	-20,50	-22,47	-25,31	-28,66
12	Ε.	-18,98	-19,29	-19,52	-19,87	-20,26	-20,67	-21,23	-21,82	-23,55	-26,40	-29,74
13	20	-	-20,75	-20,96	-21,28	-21,65	-22,05	-22,58	-23,14	-24,72	-27,48	-30,83
14	=	=	-22,23	-22,42	-22,72	-23,06	-23,43	-23,94	-24,49	-26,02	-28,56	-31,91
15	-			-23,89	-24,16	-24,48	-24,84	-25,32	-25,84	-27,33	-29,65	-33,00
16	-		-	-25,38	-25,62	-25,92	-26,25	-26,71	-27,21	-28,65	-30,74	-34,08
17	-	-	-	-	-27,09	-27,36	-27,68	-28,12	-28,60	-29,99	-32,03	-35,16
18		-	-	-	-	-28,82	-29,12	-29,53	-29,99	-31,34	-33,33	-36,25
19	-	77	-	-	-	7.	-30,57	-30,96	-31,40	-32,70	-34,64	-37,33
20	_	-	-	-		-	-32.03	-32.39	-32,81	-34.07	-35,96	-38,42

DIN 6935 Bbl 2:2010-01

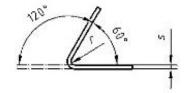


Bild 8

Tabelle 9

	l .					Biegehall	bmesser r					
Dicke s	. 1	1,2	1,6	2	2,5	3	4	5	6	8	10	12
						Ausgleic	hswert n					
1	-1,22	-1,16	-1,06	-0,97	-0,87	-0,79	-0,63	-0,48	-0,39	-0,20	-0,01	+0,18
1,5	-	-	-1,81	-1,69	-1,57	-1,46	-1,27	-1,10	-0,94	-0,67	-0,49	-0,30
2	-	-	-	-	-2,30	-2,17	-1,95	-1,75	-1,57	-1,25	-0,96	-0,7
2,5	-	42	_	-	-3,06	-2,91	-2,65	-2,43	-2,23	-1,88	-1,57	-1,2
3		2		2		-3,67	-3,38	-3,14	-2,92	-2,53	-2,19	-1,8
3,5	-	2		2	-	_	-4,13	-3,86	-3,62	-3,20	-2,84	-2,5
4	<u> </u>	2		12	1	2	_	-4,60	-4,34	-3,89	-3,50	-3,15
4,5			H	=	124	-	-	-	-5,08	-4,59	-4,18	-3,80
5	-	-	-	-	æ	E-			-5,82	-5,31	-4,86	-4,47
6	-	-	-	-	H .	-	-	-	-	-6,77	-6,28	-5,84
6 7 8 9	-		- 15	-	-	-	-	-	-	-	-7,72	-7,24
8	-	-	-	-	-	-	77.0	770	-	(-)	-	-8,6
9	_			_			_	-	-	_	-	_

DIN 6935 Bbl 2:2010-01

Tabelle 9 (fortgesetzt)

Di-						Biegeha	albmesser	r						
cke	16	20	25	28	32	36	40	45	50	63	80	100		
s	Ausgleichswert n													
1	+0,56	+0,94	+1,41	+1,69	+2,07	+2,45	+2,82	+3,30	+3,77	+4,99	+6,60	+8,49		
1,5	+0,08	+0,46	+0,93	+1,21	+1,59	+1,97	+2,35	+2,82	+3,29	+4,52	+6,12	+8,01		
2	-0,40	-0,02	+0,45	+0,74	+1,12	+1,49	+1,87	+2,34	+2,81	+4,04	+5,65	+7,53		
2,5	-0,87	-0,49	-0,02	+0,26	+0,64	+1,02	+1,39	+1,87	+2,34	+3,57	+5,17	+7,06		
3	-1,35	-0,97	-0,50	-0,22	+0,16	+0,54	+0,92	+1,39	+1,86	+3,09	+4,69	+6,58		
3,5	-1,90	-1,45	-0,97	-0,69	-0,31	+0,06	+0,44	+0,91	+1,39	+2,61	+4,22	+6,10		
4	-2,51	-1,93	-1,45	-1,17	-0,79	-0,41	-0.04	+0,44	+0,91	+2,14	+3,74	+5,63		
4,5	-3,13	-2,52	-1,93	-1,64	-1,27	-0,89	-0,51	-0,04	+0,43	+1,66	+3,26	+5,15		
5	-3,76	-3,13	-2,41	-2,12	-1,74	-1,37	-0,99	-0,52	-0,04	+1,18	+2,79	+4,68		
6	-5,07	-4,39	-3,61	-3,17	-2,70	-2,32	-1,94	-1,47	-1,00	+0,23	+1,83	+3,72		
7	-6,41	-5,68	-4,85	-4,39	-3,80	-3,27	-2,89	-2,42	-1,95	-0,72	+0,88	+2,77		
8	-7,78	-7,00	-6,12	-5,63	-5,01	-4,42	-3,85	-3,37	-2,90	-1,68	-0,07	+1,82		
9	-9,19	-8,35	-7,42	-6,91	-6,26	-5,64	-5.05	-4,33	-3,86	-2,63	-1,02	+0,86		
10	-10,61	-9,73	-8,75	-8,21	-7,53	-6,88	-6,27	-5,53	-4,81	-3,58	-1,98	-0,09		
11	-	-11,13	-10,10	-9,53	-8,82	-8,15	-7,51	-6,74	-6,01	-4,53	-2,93	-1.04		
12	-	-12,55	-11,47	-10,88	-10,13	-9,44	-8.77	-7.98	-7,22	-5.49	-3,88	-1,99		
13	9/57/5	33-57	-12,86	-12,24	-11,47	-10,74	-10.05	-9,23	-8,45	-6,54	-4.83	-2,95		
14	121	_ %	-14,26	-13,62	12,82	-12,07	-11,35	10,51	9,70	-7,74	-5,79	3,90		
15	829	72	72	-15,02	-14,18	-13,41	-12,67	-11,79	-10,96	-8,95	-6,74	-4,85		
16	_	-	-	-16,43	-15,57	-14,76	-14,00	-13,10	-12,24	-10,18	-7,70	-5,81		
17	-	-	-	-	-16,96	-16,13	-15,34	-14,42	-13,54	-11,42	-8,89	-6,76		
18	1	-	124	12	_	-17,51	-16,70	-15,75	-14,85	-12,67	-10,09	-7,71		
19	923	-	-	-	94	-	-18,08	-17,09	-16,17	-13,94	-11,30	-8,66		
20	-	3343	13.44	-	92	F=8	-19,46	-18,45	-17,50	-15,22	-12,53	-9.63		

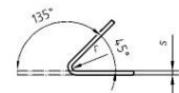


Bild 9

Tabelle 10

	l .	21		200		Biegehall	bmesser r		s) n	2 1		
Dicke s	1	1,2	1,6	2	2,5	3	4	5	6	8	10	12
			70	255	36	Ausgleic	hswert n	3	30) 5		0
1	-0,88	-0,76	-0,54	-0,34	-0,11	+0,12	+0,55	+0,96	+1,32	+2,03	+2,74	+3,45
1,5	-	-	-1,26	-1,03	-0,76	-0,52	-0,05	+0,39	+0,82	+1,62	+2,33	+3,04
2	-	-	-	-	-1,46	-1,19	-0,69	-0,22	+0,23	+1,08	+1,92	+2,63
2,5	-	-	-	-	-2,20	-1,90	-1,36	-0,86	-0,39	+0,51	+1,36	+2,19
3	-	-	(S-0	-	-	-2,63	-2,06	-1,53	-1,03	-0,10	+0,78	+1,64
3,5	-	1 Sec.	-	-	· +	-	-2,78	-2,22	-1,70	-0,73	+0,18	+1,06
4	-		23-5		-	-	-	-2,93	-2,38	-1,38	-0,44	+0,46
4,5	-	-	-	s=	=	-	=	-	-3,09	-2,04	-1,07	-0,15
5	-	-	-	-	-	-		-	-3,80	-2,72	-1,72	-0,78
6 7		-	2.77		-	-	77.	-	-	-4,11	-3,06	-2,07
7	-	-	-	-	-	-	2	_	_	-	-4,44	-3,40
8 9	_	_	_	_		2	2		2	2	27	-4,77
9	12	-	323	22	-	_			- 2	12	2.5	_

Tabelle 10 (fortgesetzt)

Di-		Biegehalbmesser r													
cke	16	20	25	28	32	36	40	45	50	63	80	100			
8	Ausgleichswert n														
1	+4,88	+6,30	+8,08	+9,15	+10,58	+12,00	+13,43	+15,21	+16,99	+21,62	+27,67	+34,80			
1,5	+4,47	+5,89	+7,67	+8,74	+10,17	+11,59	+13,02	+14,80	+16,58	+21,21	+27,26	+34,39			
2	+4,06	+5,48	+7,26	+8,33	+9,75	+11,18	+12,60	+14,39	+16,17	+20,80	+26,85	+33,98			
2,5	+3,64	+5,07	+6,85	+7,92	+9,34	+10,77	+12,19	+13,97	+15,76	+20,39	+26,44	+33,56			
3	+3,23	+4,66	+6,44	+7,51	+8,93	+10,36	+11,78	+13,56	+15,34	+19,97	+26,03	+33,15			
3,5	+2,74	+4,25	+6,03	+7,10	+8,52	+9,95	+11,37	+13,15	+14,93	+19,56	+25,62	+32,74			
4	+2,18	+3,83	+5,62	+6,69	+8,11	+9,54	+10,96	+12,74	+14,52	+19,15	+25,21	+32,33			
4,5	+1,61	+3,29	+5,21	+6,27	+7,70	+9,12	+10,55	+12,33	+14,11	+18,74	+24,80	+31,92			
5	+1,02	+2,73	+4,79	+5,86	+7,29	+8,71	+10,14	+11,92	+13,70	+18,33	+24,39	+31,51			
6	-0,20	+1,57	+3,69	+4,93	+6,47	+7,89	+9,32	+11,10	+12,88	+17,51	+23,56	+30,69			
7	-1,46	+0,36	+2,54	+3,82	+5,48	+7,07	+8,49	+10,28	+12,06	+16,69	+22,74	+29,87			
8	-2,76	-0,87	+1,36	+2,66	+4,36	+6,03	+7,67	+9,45	+11,23	+15,87	+21,92	+29,04			
9	-4,08	-2,15	+0,15	+1,48	+3,21	+4,91	+6,57	+8,63	+10,41	+15,04	+21,10	+28,22			
10	-5,44	-3,45	-1,09	+0,26	+2,03	+3,76	+5,45	+7,53	+9,58	+14,22	+20,28	+27,40			
11	-	-4,77	-2,36	-0,97	+0,83	+2,58	+4,30	+6,42	+8,49	+13,40	+19,45	+26,58			
12	500	-6,12	-3,65	-2,24	-0,40	+1,38	+3,13	+5,28	+7,38	+12,58	+18,63	+25,76			
13	123	- 2	-4,97	-3,52	-1,65	+0,17	+1,94	+4,11	+6,24	+11,64	+17,81	+24,94			
14	355	323	-6,30	-4,82	-2,92	-1,07	+0,73	+2,93	+5,09	+10,55	+16,99	+24,11			
15	323	\$ 4 3	-	-6,15	-4,21	-2,33	-0,50	+1,73	+3,92	+9,43	+16,17	+23,29			
16	-	-	3-3	-7,48	-5,51	-3,61	-1,75	+0,51	+2,73	+8,30	+15,34	+22,47			
17	-	-	5-5-5-5	-	-6,83	-4,90	-3,01	-0,72	+1,52	+7,15	+14,25	+21,65			
18	-	-	7.43	-	-	-6,20	-4,29	-1,97	+0,30	+5,99	+13,15	+20,83			
19	-	000	12-03	-	-		-5,58	-3,23	-0,94	+4,82	+12,03	+20,00			
20	1 - 8		N=8		-	3-10	-6.89	-4.51	-2,19	+3.63	+10,90	+19,17			

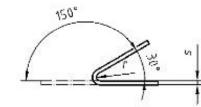


Bild 10

Tabelle 11

						Biegehall	bmesser /	8				
Dicke s	1	1,2	1,6	2	2,5	3	4	5	6	8	10	12
						Ausgleic	chswert n					
1	-0,53	-0,36	-0,03	+0,28	+0,66	+1,02	+1,72	+2,40	+3,02	+4,25	+5,49	+6,72
1,5	_	-	-0,71	-0,37	+0,04	+0,43	+1,17	+1,88	+2,58	+3,91	+5,14	+6,38
2	_	-	_	-	-0,63	-0,21	+0,57	+1,31	+2,03	+3,43	+4,80	+6,03
2,5	-	42	(<u>-</u>	-	-1,33	-0,89	-0,07	+0,71	+1,46	+2,90	+4,29	+5,66
3	-	-	-	-	-	-1,59	-0,73	+0,08	+0,85	+2,33	+3,76	+5,15
3,5	-	-	9 + 3	-	-	-	-1,42	-0,58	+0,22	+1,74	+3,20	+4,62
4	-3	540	2 <u>4</u> 2	-	T) ses	-	1:	-1,25	-0,43	+1,14	+2,63	+4,07
4,5		: - 0	8-8	(-)	950	875	8375	0.70	-1,10	+0,51	+2,03	+3,50
5			1 2 T	J - 1 - 2	U - 12-2	V 1070	S - 855	(ST	-1,78	-0,13	+1,42	+2,91
6	-	100 E	6758		8.58	270	85	855	S.75	-1,46	+0,16	+1,70
6 7		-		570	100		0.77		1.5	=	-1,15	+0,44
8	-	-	-	-	-	-	_	-	_	2	_	-0,86
9	_	-	92	_	1 = 1	_	-	-	-	-	2	-

DIN 6935 Bbl 2:2010-01

Tabelle 11 (fortgesetzt)

Di-		Biegehalbmesser r													
cke	16	20	25	28	32	36	40	45	50	63	80	100			
8	Ausgleichswert n														
1	+9,20	+11,67	+14,76	+16,61	+19,08	+21,56	+24,03	+27,12	+30,21	+38,24	+48,75	+61,11			
1,5	+8,85	+11,32	+14,41	+16,27	+18,74	+21,21	+23,68	+26,77	+29,86	+37,90	+48,40	+60,76			
2	+8,51	+10,98	+14,07	+15,92	+18,39	+20,87	+23,34	+26,43	+29,52	+37,55	+48,06	+60,42			
2,5	+8,16	+10,63	+13,72	+15,58	+18,05	+20,52	+22,99	+26,08	+29,17	+37,21	+47,71	+60,07			
3	+7,81	+10,29	+13,38	+15,23	+17,70	+20,17	+22,65	+25,74	+28,83	+36,86	+47,37	+59,73			
3,5	+7,38	+9,94	+13,03	+14,89	+17,36	+19,83	+22,30	+25,39	+28,48	+36,52	+47,02	+59,38			
4	+6,87	+9,59	+12,69	+14,54	+17,01	+19,48	+21,96	+25,05	+28,14	+36,17	+46,68	+59,04			
4,5	+6,34	+9,10	+12,34	+14,19	+16,67	+19,14	+21,61	+24,70	+27,79	+35,82	+46,33	+58,69			
5	+5,80	+8,58	+11,99	+13,85	+16,32	+18,79	+21,26	+24,35	+27,44	+35,48	+45,98	+58,34			
6	+4,67	+7,52	+10,99	+13,04	+15,63	+18,10	+20,57	+23,66	+26,75	+34,79	+45,29	+57,65			
7	+3,49	+6,40	+9,94	+12,02	+14,76	+17,41	+19,88	+22,97	+26,06	+34,10	+44,60	+56,96			
8	+2,27	+5,25	+8,85	+10,96	+13,73	+16,47	+19,19	+22,28	+25,37	+33,41	+43,91	+56,27			
9	+1,02	+4,06	+7,72	+9,86	+12,68	+15,45	+18,19	+21,58	+24,68	+32,71	+43,22	+55,58			
10	-0,27	+2,84	+6,56	+8,74	+11,59	+14,40	+17,17	+20,59	+23,98	+32,02	+42,53	+54,89			
11	-	+1,59	+5,38	+7,58	+10,47	+13,31	+16,12	+19,57	+22,99	+31,33	+41,84	+54,20			
12	=	+0,31	+4,16	+6,40	+9.33	+12,21	+15,04	+18,53	+21,98	+30,64	+41,15	+53,51			
13	-	_	+2,93	+5,20	+8,17	+11,07	+13,93	+17,46	+20,94	+29,83	+40,46	+52,82			
14		-	+1,67	+3,97	+6,98	+9,92	+12,81	+16,37	+19,88	+28,83	+39,77	+52,13			
15	-	-		+2,73	+5,77	+8,74	+11,66	+15,26	+18,80	+27,81	+39,07	+51,43			
16	-	-	-	+1,46	+4,54	+7,55	+10,50	+14,13	+17,70	+26,78	+38,37	+50,74			
17	-	-	-	-	+3,30	+6,34	+9,32	+12,98	+16,58	+25,73	+37,39	+50,05			
18	-	-		-	-	+5,11	+8,12	+11,81	+15,44	+24,66	+36,39	+49,36			
19		-	_	=	-	-	+6,91	+10,63	+14,29	+23,57	+35,37	+48,67			
20	22	2	8	2	2	2	+5,68	+9.44	+13,13	+22,47	+34,34	+47,97			

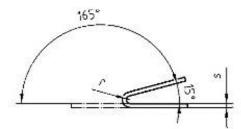


Bild 11

Tabelle 12

		Biegehalbmesser r														
Dicke s	1	1,2	1,6	2	2,5	3	4	5	6	8	10	12				
						Ausgleic	hswert n									
1	-0,18	+0,05	+0,49	+0,91	+1,42	+1,92	+2,89	+3,84	+4,72	+6,48	+8,24	+10,00				
1,5	_	4	-0,16	+0,30	+0,84	+1,37	+2,38	+3,37	+4,33	+6,20	+7,96	+9,72				
2	_	2		2000	+0,21	+0.76	+1,82	+2,84	+3.84	+5,78	+7,68	+9,44				
2,5	4	2			-0.46	+0,12	+1,23	+2,28	+3,30	+5,29	+7,22	+9,12				
3	=	==	22	=	_	-0,55	+0,60	+1,69	+2,74	÷4,77	+6,74	+8,67				
3,5	=	=	2	<u> </u>	94	-	-0,06	+1,07	+2,14	+4,22	+6,22	+8,18				
4	-	-	-	-	-	-	-	+0,42	+1,53	+3,65	+5,69	+7,68				
4,5	-	-	-	-	-	-	-	-	+0,90	+3,06	+5,13	+7,15				
5		-	-	-	-	-	-	-	+0,24	+2,45	+4,56	+6,61				
6	-	-	-	-	-	-		750	-	+1,19	+3,37	+5,47				
6 7 8	-	-	_	-	-	-	-		-	-	+2,13	+4,29				
8	-	-	-	-	-	-	175/4		-	-		+3,06				
9	_ B	. 2	5	2	2	2	200	2.0	2	2	2	_				

Tabelle 12 (fortgesetzt)

Di-						Biegeha	lbmesser	r					
cke	16	20	25	28	32	36	40	45	50	63	80	100	
.5	Ausgleichswert n												
1	+13,52	+17,04	+21,43	+24,07	+27,59	+31,11	+34,63	+39,03	+43,43	+54,87	+69,82	+87,42	
1,5	+13,24	+16,76	+21,15	+23,79	+27,31	+30,83	+34,35	+38,75	+43,15	+54,59	+69,54	+87,14	
2	+12,96	+16,48	+20,87	+23,51	+27,03	+30,55	+34,07	+38,47	+42,87	+54,31	+69,26	+86,86	
2,5	+12,68	+16,20	+20,59	+23,23	+26,75	+30,27	+33,79	+38,19	+42,59	+54,03	+68,98	+86,58	
3	+12,40	+15,92	+20,31	+22,95	+26,47	+29,99	+33,51	+37,91	+42,31	+53,75	+68,70	+86,30	
3,5	+12,02	+15,64	+20,03	+22,67	+26,19	+29,71	+33,23	+37,63	+42,03	+53,47	+68,42	+86,02	
4	+11,55	+15,35	+19,75	+22,39	+25,91	+29,43	+32,95	+37,35	+41,75	+53,19	+68,14	+85,74	
4,5	+11,07	+14,91	+19,47	+22,11	+25,63	+29,15	+32,67	+37,07	+41,47	+52,91	+67,86	+85,46	
5	+10,57	+14,44	+19,19	+21,83	+25,35	+28,87	+32,39	+36,79	+41,19	+52,63	+67,58	+85,18	
6	+9,53	+13,47	+18,29	+21,14	+24,79	+28,31	+31,83	+36,23	+40,63	+52,07	+67,02	+84,62	
7	+8,44	+12,44	+17,33	+20,22	+24,03	+27,75	+31,27	+35,67	+40,07	+51,51	+66,46	+84,06	
8	+7,30	+11,38	+16,33	+19,26	+23,11	+26,92	+30,70	+35,11	+39,51	+50,95	+65,90	+83,50	
9	+6,12	+10,27	+15,29	+18,25	+22,15	+26,00	+29,81	+34,54	+38,95	+50,39	+65,34	+82,94	
10	+4,91	+9,12	+14,22	+17,21	+21,15	+25,04	+28,89	+33,65	+38,38	+49,83	+64,78	+82,38	
11	_	+7,95	+13,11	+16,14	+20,12	+24,05	+27,93	+32,73	+37,49	+49,27	+64,22	+81,82	
12	<u>C</u>	+6,74	+11,98	+15,04	+19,06	+23.03	+26,94	+31,78	+36,58	+48,71	+63,66	+81,26	
13	€		+10,82	+13,92	+17,98	+21,98	+25,93	+30,80	+35,63	+48.01	+63,10	+80,70	
14	<u> 2</u>	23	+9,64	+12,77	+16,87	+20,91	+24,89	+29,80	+34,66	+47,11	+62,54	+80,14	
15	¥ "		-	+11,60	+15,75	+19,82	+23,83	+28,78	+33,68	+46,20	+61,98	+79,58	
16	-	-	-	+10,41	+14,60	+18,70	+22,75	+27,74	+32,66	+45,26	+61,41	+79,02	
17	-	()	-	-	+13,43	+17,57	+21,65	+26,68	+31,63	+44,30	+60,53	+78,46	
18	-	+		-	-	+16,42	+20,53	+25,59	+30,59	+43,32	+59,62	+77,90	
19	-	-	9-00	-	-	_	+19,40	+24,50	+29,52	+42,33	+58,71	+77,34	
20	-	3-2			200	-	+18,24	+23,38	+28.44	+41.32	+57,77	+76,76	

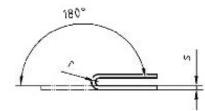


Bild 12

Tabelle 13

	1		72			Biegeha	bmesser	r.	-00		00	
Dicke s	1	1,2	1,6	2	2,5	3	4	5	6	8	10	12
						Ausglei	chswert n			8	[0	00
1	+0,16	+0,45	+1,01	+1,54	+2,19	+2,82	+4,06	+5,28	+6,42	+8,70	+10,99	+13,27
1,5	-	-	+0,39	+0,96	+1,65	+2,31	+3,60	+4,86	+6,09	+8,49	+10,77	+13,06
2	-	-	-	-	+1,05	+1,74	+3,08	+4,38	+5,64	+8,12	+10,56	+12,84
2,5	-	197	9200	2.5	+0,41	+1,13	+2,52	+3,85	+5,15	+7,68	+10,15	+12,59
3	72	2.1	120	28	_	+0,49	+1,92	+3,29	+4,62	+7,20	+9,71	+12,18
3,5	ω.	-	9	128	120		+1,30	+2,71	+4,07	+6,69	+9,24	+11,74
4	<u> </u>	9.1	9-3	348	120	3423	-	+2,10	+3,49	+6,16	+8,75	+11,28
4,5	-	-	-	-	3+3	()	-	13 4 8	+2,89	+5,61	+8,24	+10,80
5	-	100	-	-	2-3	-	-	-	+2,27	+5,04	+7,70	+10,30
6 7	-		-		200	1-01	1970		16 H TS S	+3,85	+6,59	+9,24
	-		1077	1.70	1077	1070	2.7	0.750		0.778	+5,41	+8,13
8	_	20	_	_	_	72	-	_	12	_	_	+6,97
9	22	-	_		-	-	-	_	_	-		-

Tabelle 13 (fortgesetzt)

Di-		Biegehalbmesser r														
cke	16	20	25	28	32	36	40	45	50	63	80	100				
8		Ausgleichswert n														
1	+17,84	+22,40	+28,11	+31,54	+36,10	+40,67	+45,23	+50,94	+56,65	+71,49	+90,90	+113,7				
1,5	+17,62	+22,19	+27,90	+31,32	+35,89	+40,45	+45,02	+50,73	+56,44	+71,28	+90,68	+113,5				
2	+17,41	+21,97	+27,68	+31,11	+35,67	+40,24	+44,81	+50,51	+56,22	+71,06	+90,47	+113,3				
2,5	+17,19	+21,76	+27,47	+30,89	+35,46	+40,02	+44,59	+50,30	+56,01	+70,85	+90,25	+113,0				
3	+16,98	+21,54	+27,25	+30,68	+35,24	+39,81	+44,38	+50,08	+55,79	+70,63	+90,04	+112,8				
3,5	+16,65	+21,33	+27,04	+30,46	+35,03	+39,60	+44,16	+49,87	+55,58	+70,42	+89,83	+112,6				
4	+16,24	+21,11	+26,82	+30,25	+34,81	+39,38	+43,95	+49,65	+55,36	+70,20	+89,61	+112,4				
4,5	+15,81	+20,72	+26,61	+30,03	+34,60	+39,17	+43,73	+49,44	+55,15	+69,99	+89,40	+112,2				
5	+15,35	+20,30	+26,39	+29,82	+34,39	+38,95	+43,52	+49,23	+54,93	+69,77	+89,18	+112,0				
6	+14,40	+19,42	+25,59	+29,24	+33,96	+38,52	+43,09	+48,80	+54,50	+69,35	+88,75	+111,5				
7	+13,39	+18,49	+24,73	+28,42	+33,31	+38,09	+42,66	+48,37	+54,08	+68,92	+88,32	+111,1				
8	+12,32	+17,50	+23,82	+27,55	+32,48	+37,37	+42,22	+47,94	+53,65	+68,49	+87,89	+110,7				
9	+11,22	+16,47	+22,87	+26,64	+31,61	+36,54	+41,43	+47,50	+53,22	+68,06	+87,46	+110,3				
10	+10,08	+15,41	+21,88	+25,69	+30,71	+35,68	+40,60	+46,71	+52,78	+67,63	+87,04	+109,8				
11	-	+14,31	+20,85	+24,70	+29,77	+34,78	+39,74	+45,89	+51,99	+67,20	+86,61	+109,4				
12	_	+13,17	+19,80	+23,68	+28,80	+33,85	+38,84	+45,03	+51,17	+66,77	+86,18	+109,0				
13	-	-	+18,71	+22,64	+27,80	+32,89	+37,92	+44,15	+50,33	+66,19	+85,75	+108,5				
14	-	-	+17,60	+21,57	+26,77	+31,90	+36,97	+43,24	+49,45	+65,40	+85,32	+108,1				
15	-	-	-	+20,47	+25,72	+30,89	+36,00	+42,31	+48,55	+64,58	+84,89	+107,7				
16	-	-	-	+19,35	+24,65	+29,86	+35,00	+41,35	+47,63	+63,74	+84,45	+107,2				
17	-	-	-	-	+23,56	+28,81	+33,98	+40,37	+46,69	+62,87	+83,67	+106,8				
18	-	-	-	-	_	+27,73	+32,94	+39,38	+45,73	+61,99	+82,86	+106,4				
19	_	_	_	_	_	_	+31,89	+38,36	+44,75	+61,09	+82,04	+106,0				
20	_		_	_		_	+30,81	+37,32	+43,75	+60,17	+81,20	+105,5				