

# Umrechnungswerte

## Hochleistungs-Schmalkeilriemen DIN 7753 Teil 1 / ISO 4184

Profil	Querschnitt $b \times h \approx$	Untere Riemen- breite $b_u \approx$	Richt- breite $b_d$	Riemenlängen			Empfohlener Mindest- Scheibendurchmesser (mm)	Meter- gewicht ( $\approx$ kg/m)	
				Nenn- länge	Außenlänge $L_a$	Richtlänge $L_d$			Innenlänge $L_i$
SPZ	9,7 x 8	4,2	8,5	Richt- länge $L_d$	$L_a \approx L_d + 13$ $L_a \approx L_i + 51$	—	$L_i \approx L_d - 38$ $L_i \approx L_a - 51$	63	0,074
SPA	12,7 x 10	5,8	11,0		$L_a \approx L_d + 18$ $L_a \approx L_i + 63$	—	$L_i \approx L_d - 45$ $L_i \approx L_a - 63$	90	0,123
SPB	16,3 x 13	7,3	14,0		$L_a \approx L_d + 22$ $L_a \approx L_i + 82$	—	$L_i \approx L_d - 60$ $L_i \approx L_a - 82$	140	0,195
SPC	22,0 x 18	9,6	19,0		$L_a \approx L_d + 30$ $L_a \approx L_i + 113$	—	$L_i \approx L_d - 83$ $L_i \approx L_a - 113$	224	0,377

## Hochleistungs-Schmalkeilriemen USA-Standard RMA/MPTA

3V/9N	9,0 x 8	4,2	—	Außen- länge $L_a$	—	$L_d \approx L_a - 4^*$	$L_i \approx L_a - 42$	Außen- durch- messer $d_a$	63	0,074
5V/15N	15,0 x 13	7,3	—		—	$L_d \approx L_a - 11^*$	$L_i \approx L_a - 71$		140	0,195
8V/25N	25,0 x 23	9,6	—		—	—	$L_i \approx L_a - 120$		335	0,575

\* Der Umrechnungswert  $L_d$  auf  $L_a$  wird angewendet, wenn ein Profil nach DIN 7753 Teil 1 bzw. ISO 4184 durch ein entsprechendes Profil nach RMA/MPTA ausgetauscht werden soll.

## Schmalkeilriemen – flankenoffen, formgezahnt – DIN 7753 Teil 1

XPZ	9,7 x 8	4,2	8,5	Richt- länge $L_d$	$L_a \approx L_d + 13$ $L_a \approx L_i + 51$	—	$L_i \approx L_d - 38$ $L_i \approx L_a - 51$	Richt- durch- messer $d_d$	56	0,065
XPA	12,7 x 10	5,8	11,0		$L_a \approx L_d + 18$ $L_a \approx L_i + 63$	—	$L_i \approx L_d - 45$ $L_i \approx L_a - 63$		71	0,111
XPB	16,3 x 13	7,3	14,0		$L_a \approx L_d + 22$ $L_a \approx L_i + 82$	—	$L_i \approx L_d - 60$ $L_i \approx L_a - 82$		112	0,183
XPC	22,0 x 18	9,6	19,0		$L_a \approx L_d + 30$ $L_a \approx L_i + 113$	—	$L_i \approx L_d - 83$ $L_i \approx L_a - 113$		180	0,340

## Schmalkeilriemen – flankenoffen, formgezahnt – USA-Standard RMA/MPTA

3VX/9NX	9,0 x 8	4,2	—	Außen- länge $L_a$	—	$L_d \approx L_a - 4^*$	$L_i \approx L_a - 42$	Außen- durch- messer $d_a$	56	0,065
5VX/15NX	15,0 x 13	7,3	—		—	$L_d \approx L_a - 11^*$	$L_i \approx L_a - 71$		112	0,183

\* Der Umrechnungswert  $L_d$  auf  $L_a$  wird angewendet, wenn ein Profil nach DIN 7753 Teil 1 bzw. ISO 4184 durch ein entsprechendes Profil nach RMA/MPTA ausgetauscht werden soll.

## Keilriemen – flankenoffen, formgezahnt

ZX/X10	10,0 x 6	5,9	8,5	Richt- länge $L_d$	$L_a \approx L_i + 38$ $L_a \approx L_d + 16$	—	$L_i \approx L_d - 22$ $L_i \approx L_a - 38$	Richt- durch- messer $d_d$	40	0,062
AX/X13	13,0 x 8	7,5	11,0		$L_a \approx L_i + 50$ $L_a \approx L_d + 20$	—	$L_i \approx L_d - 30$ $L_i \approx L_a - 50$		63	0,099
BX/X17	17,0 x 11	9,4	14,0		$L_a \approx L_i + 69$ $L_a \approx L_d + 29$	—	$L_i \approx L_d - 40$ $L_i \approx L_a - 69$		90	0,165
CX/X22	22,0 x 14	12,3	19,0		$L_a \approx L_i + 88$ $L_a \approx L_d + 30$	—	$L_i \approx L_d - 58$ $L_i \approx L_a - 88$		140	0,276

## Klassische Keilriemen DIN 2215 / ISO 4184

5	5,0 x 3	2,8	4,2	Richt- länge $L_d$	$L_a \approx L_i + 19$ $L_a \approx L_d + 8$	$L_d \approx L_i + 11$ $L_d \approx L_a - 8$	—	Richt- durch- messer $d_d$	20	0,018
Y/6	6,0 x 4	3,3	5,3		$L_a \approx L_i + 25$ $L_a \approx L_d + 10$	$L_d \approx L_i + 15$ $L_d \approx L_a - 10$	—		28	0,026
8	8,0 x 5	4,5	6,7		$L_a \approx L_i + 31$ $L_a \approx L_d + 12$	$L_d \approx L_i + 19$ $L_d \approx L_a - 12$	—		40	0,042
Z/10	10,0 x 6	5,9	8,5		$L_a \approx L_i + 38$ $L_a \approx L_d + 16$	$L_d \approx L_i + 22$ $L_d \approx L_a - 16$	—		50	0,064
A/13	13,0 x 8	7,5	11,0		$L_a \approx L_i + 50$ $L_a \approx L_d + 20$	$L_d \approx L_i + 30$ $L_d \approx L_a - 20$	—		71	0,109
B/17	17,0 x 11	9,4	14,0		$L_a \approx L_i + 69$ $L_a \approx L_d + 29$	$L_d \approx L_i + 40$ $L_d \approx L_a - 29$	—		112	0,196
20	20,0 x 12,5	11,4	17,0		$L_a \approx L_i + 79$ $L_a \approx L_d + 31$	$L_d \approx L_i + 48$ $L_d \approx L_a - 31$	—		160	0,266
C/22	22,0 x 14	12,3	19,0		$L_a \approx L_i + 88$ $L_a \approx L_d + 30$	$L_d \approx L_i + 58$ $L_d \approx L_a - 30$	—		180	0,324
25	25,0 x 16	14,0	21,0		$L_a \approx L_i + 100$ $L_a \approx L_d + 39$	$L_d \approx L_i + 61$ $L_d \approx L_a - 39$	—		250	0,420
D/32	32,0 x 20	18,2	27,0		$L_a \approx L_i + 126$ $L_a \approx L_d + 51$	$L_d \approx L_i + 75$ $L_d \approx L_a - 51$	—		355	0,668
E/40	40,0 x 25	22,8	32,0		$L_a \approx L_i + 157$ $L_a \approx L_d + 77$	$L_d \approx L_i + 80$ $L_d \approx L_a - 77$	—		500	0,958

Richtlänge  $L_d$  = Wirklänge  $L_w/L_p$