

$$n [\text{U/min}] = \frac{V_c [\text{m/min}] \times 1000}{\pi \times D_1 [\text{mm}]}$$

$$V_f [\text{mm/min}] = n [\text{U/min}] \times f [\text{mm}] \times Z$$

UMFANGSBEARBEITUNG

		VDI 3323		VHM Vc [m/min]	TiAIN Vc [m/min]	ae (mm)	ap (mm)
P	Unlegierter Stahl, Automaten Stahl	1 - 5			100	<0.3×ØD1	<1×L1
	Niedrig legierter Stahl < 800 N/mm²	6 - 9			80	<0.3×ØD1	<1×L1
	Hochlegierter Stahl > 800 N/mm², ferritischer / martensitischer Edelstahl	10 - 13			50	<0.2×ØD1	<1×L1
M	Austenitischer rostfreier Stahl < 700 N/mm²	14.1-14.2			90	<0.2×ØD1	<1×L1
K	Grauguss < 250 HB	15 - 16		85	100	<0.4×ØD1	<1×L1
	Duktiles Gusseisen, Temperierte Guss > 250 HB	17 - 20		70	85	<0.4×ØD1	<1×L1
N	Alu-Knetlegierung < 12% Si	21 - 22		125		<0.4×ØD1	<1×L1
	Alu-Gusslegierung > 12% Si	23 - 25		220		<0.4×ØD1	<1×L1
	Kupferlegierung gute Zerspanbarkeit mit Pb	26		40		<0.3×ØD1	<1×L1
N	Kupferlegierung schwere Zerspanbarkeit	27 - 28		150		<0.4×ØD1	<1×L1
	Gold, Silber	-		150		<0.4×ØD1	<1×L1
	Titan, Titanlegierung	36 - 37		150		<0.4×ØD1	<1×L1

Vorschub pro Zahn fz [mm]				
Ø D ₁ 4.00 - 5.00	Ø D ₁ 6.00 - 7.00	Ø D ₁ 8.00 - 9.00	Ø D ₁ 10.00 - 12.00	Ø D ₁ 14.00 - 20.00
0.018 - 0.023	0.027 - 0.032	0.036 - 0.040	0.035 - 0.040	0.050 - 0.070
0.017 - 0.021	0.026 - 0.030	0.034 - 0.038	0.035 - 0.040	0.050 - 0.070
0.016 - 0.020	0.024 - 0.028	0.032 - 0.036	0.030 - 0.040	0.040 - 0.060
0.016 - 0.020	0.024 - 0.028	0.032 - 0.036	0.030 - 0.040	0.040 - 0.060
0.024 - 0.030	0.036 - 0.042	0.048 - 0.054	0.050 - 0.060	0.070 - 0.100
0.020 - 0.025	0.030 - 0.035	0.040 - 0.046	0.040 - 0.050	0.060 - 0.080
0.036 - 0.045	0.054 - 0.063	0.072 - 0.082	0.070 - 0.090	0.100 - 0.140
0.030 - 0.038	0.045 - 0.053	0.060 - 0.068	0.060 - 0.070	0.080 - 0.120
0.030 - 0.038	0.045 - 0.053	0.060 - 0.068	0.060 - 0.070	0.080 - 0.120
0.024 - 0.030	0.036 - 0.042	0.048 - 0.054	0.050 - 0.060	0.070 - 0.100
0.024 - 0.030	0.036 - 0.042	0.048 - 0.054	0.050 - 0.060	0.070 - 0.100
0.022 - 0.028	0.033 - 0.039	0.044 - 0.050	0.045 - 0.050	0.060 - 0.090

NUTBEARBEITUNG

		VDI 3323		VHM Vc [m/min]	TiAIN Vc [m/min]	ae (mm)	ap (mm)
P	Unlegierter Stahl, Automaten Stahl	1 - 5			70	1×ØD1	<1×ØD1
	Niedrig legierter Stahl < 800 N/mm²	6 - 9			55	1×ØD1	<1×ØD1
	Hochlegierter Stahl > 800 N/mm², ferritischer / martensitischer Edelstahl	10 - 13			35	1×ØD1	<0.80×ØD1
M	Austenitischer rostfreier Stahl < 700 N/mm²	14.1-14.2			65	1×ØD1	<0.80×ØD1
K	Grauguss < 250 HB	15 - 16		60	70	1×ØD1	<1×ØD1
	Duktiles Gusseisen, Temperierte Guss > 250 HB	17 - 20		50	60	1×ØD1	<1×ØD1
N	Alu-Knetlegierung < 12% Si	21 - 22		90		1×ØD1	<1×ØD1
	Alu-Gusslegierung > 12% Si	23 - 25		155		1×ØD1	<1×ØD1
	Kupferlegierung gute Zerspanbarkeit mit Pb	26		30		1×ØD1	<1×ØD1
N	Kupferlegierung schwere Zerspanbarkeit	27 - 28		105		1×ØD1	<1×ØD1
	Gold, Silber	-		105		1×ØD1	<1×ØD1
	Titan, Titanlegierung	36 - 37		105		1×ØD1	<1×ØD1

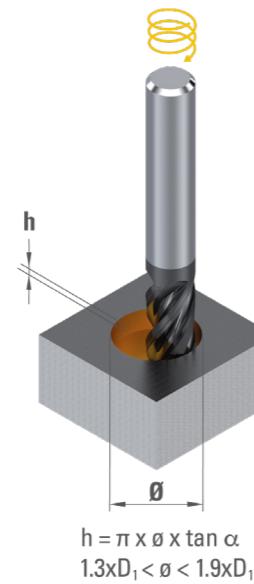
Vorschub pro Zahn fz [mm]				
Ø D ₁ 4.00 - 5.00	Ø D ₁ 6.00 - 7.00	Ø D ₁ 8.00 - 9.00	Ø D ₁ 10.00 - 12.00	Ø D ₁ 14.00 - 20.00
0.014 - 0.017	0.020 - 0.024	0.027 - 0.030	0.026 - 0.030	0.038 - 0.053
0.013 - 0.016	0.020 - 0.023	0.026 - 0.029	0.026 - 0.030	0.038 - 0.053
0.012 - 0.015	0.018 - 0.021	0.024 - 0.027	0.023 - 0.030	0.030 - 0.045
0.012 - 0.015	0.018 - 0.021	0.024 - 0.027	0.023 - 0.030	0.030 - 0.045
0.018 - 0.023	0.027 - 0.032	0.036 - 0.041	0.038 - 0.045	0.053 - 0.075
0.015 - 0.019	0.023 - 0.026	0.030 - 0.035	0.030 - 0.038	0.045 - 0.060
0.027 - 0.034	0.041 - 0.047	0.054 - 0.062	0.053 - 0.068	0.075 - 0.105
0.023 - 0.029	0.034 - 0.040	0.045 - 0.051	0.045 - 0.053	0.060 - 0.090
0.023 - 0.029	0.034 - 0.040	0.045 - 0.051	0.045 - 0.053	0.060 - 0.090
0.018 - 0.023	0.027 - 0.032	0.036 - 0.041	0.038 - 0.045	0.053 - 0.075
0.018 - 0.023	0.027 - 0.032	0.036 - 0.041	0.038 - 0.045	0.053 - 0.075
0.017 - 0.021	0.025 - 0.029	0.033 - 0.038	0.034 - 0.038	0.045 - 0.068

Werte basieren auf der Verwendung von Schneidöl. Die Schnittparameter werden durch äußere Parameter sehr stark beeinflusst, insbesondere durch die Stabilität der Werkzeugspannung sowie der Werkstückgeometrie und der Aufspansituation.

$$n [\text{U/min}] = \frac{V_c [\text{m/min}] \times 1000}{\pi \times D_1 [\text{mm}]}$$

$$V_f [\text{mm/min}] = n [\text{U/min}] \times f [\text{mm}] \times Z$$

ZIRKULAR INTERPOLATION

		VDI 3323		VHM $V_c [\text{m/min}]$	TiAIN $V_c [\text{m/min}]$	Rampen- winkel α	a_p (mm)
P	Unlegierter Stahl, Automaten Stahl	1 - 5		70	<6°	<1×ØD1	
	Niedrig legierter Stahl < 800 N/mm²	6 - 9		55	<4°	<1×ØD1	
	Hochlegierter Stahl > 800 N/mm², ferritischer/ martensitischer Edelstahl	10 - 13		35	<3°	<0.8×ØD1	
M	Austenitischer rostfreier Stahl < 700 N/mm²	14.1-14.2		65	<3°	<0.8×ØD1	
K	Grauguss < 250 HB	15 - 16		60	70	<7°	<1×ØD1
	Duktiles Gusseisen, Temperguss > 250 HB	17 - 20		50	60	<4°	<1×ØD1
N	Alu-Knetlegierung < 12% Si	21 - 22		90		<4°	<1×ØD1
	Alu-Gusslegierung > 12% Si	23 - 25		155		<6°	<1×ØD1
	Kupferlegierung gute Zerspanbarkeit mit Pb	26		30		<2°	<1×ØD1
	Kupferlegierung schwere Zerspanbarkeit	27 - 28		105		<7°	<1×ØD1
S	Gold, Silber	-		105		<4°	<1×ØD1
	Titan, Titanlegierung	36 - 37		105		<3°	<1×ØD1

Vorschub pro Zahn $f_z [\text{mm}]$				
$\emptyset D_1$ 4.00 - 5.00	$\emptyset D_1$ 6.00 - 7.00	$\emptyset D_1$ 8.00 - 9.00	$\emptyset D_1$ 10.00 - 12.00	$\emptyset D_1$ 14.00 - 20.00
0.011 - 0.014	0.016 - 0.019	0.022 - 0.024	0.021 - 0.024	0.030 - 0.042
0.010 - 0.013	0.016 - 0.018	0.021 - 0.023	0.021 - 0.024	0.030 - 0.042
0.010 - 0.012	0.014 - 0.017	0.019 - 0.022	0.018 - 0.024	0.024 - 0.036
0.010 - 0.012	0.014 - 0.017	0.019 - 0.022	0.018 - 0.024	0.024 - 0.036
0.012 - 0.015	0.018 - 0.021	0.024 - 0.028	0.024 - 0.030	0.036 - 0.048
0.022 - 0.027	0.033 - 0.038	0.043 - 0.050	0.042 - 0.054	0.060 - 0.084
0.018 - 0.023	0.027 - 0.032	0.036 - 0.041	0.036 - 0.042	0.048 - 0.072
0.018 - 0.023	0.027 - 0.032	0.036 - 0.041	0.036 - 0.042	0.048 - 0.072
0.014 - 0.018	0.022 - 0.026	0.029 - 0.033	0.030 - 0.036	0.042 - 0.060
0.014 - 0.018	0.022 - 0.026	0.029 - 0.033	0.030 - 0.036	0.042 - 0.060
0.014 - 0.017	0.020 - 0.023	0.026 - 0.030	0.027 - 0.030	0.036 - 0.054
0.026 - 0.033	0.039 - 0.046	0.052 - 0.055	0.057 - 0.066	0.072 - 0.096

Werte basieren auf der Verwendung von Schneidöl. Die Schnittparameter werden durch äußere Parameter sehr stark beeinflusst, insbesondere durch die Stabilität der Werkzeugspannung sowie der Werkstückgeometrie und der Aufspansituation.