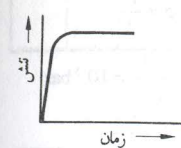
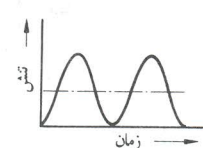
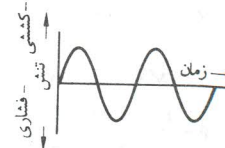
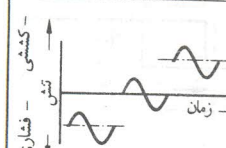
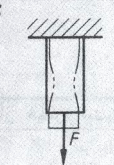
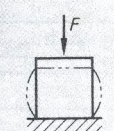
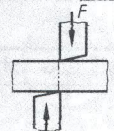
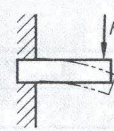
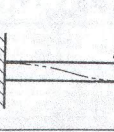
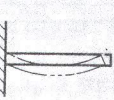


بارگذاری استاتیکی ساکن	متغیر کششی	بارگذاری دینامیکی متغیر کششی - فشاری	عمومی
			
نوع بارگذاری I	نوع بارگذاری II	نوع بارگذاری III	
اندازه و جهت بارگذاری ثابت است.	بارگذاری به حداکثر مقدار خود رسیده و دوباره به صفر کاهش می یابد.	بارگذاری بین دو مقدار حداکثر مثبت و حداقل منفی تغییر می کند.	بارگذاری بین دو مقدار حداکثر و حداقل دلخواه تغییر می کند.

انواع بارگذاری و مقادیر مقاومت مصالح

نوع تنش	مقدار مشخصه مواد			تنش حدی مهم σ_{lim} برای نوع بارگذاری		
	تنش	استحکام	مقدار حدی تغییر شکل خمیری	I	II	III
کششی 	تنش کششی σ_z	استحکام کششی R_m	استحکام حد تناسب کششی R_e پارگی $R_{p0.2}$	مواد چقرمه (فولاد) تردد (چدن) R_e R_m $R_{p0.2}$	استحکام متغیر کششی σ_{zSch}	استحکام متغیر کششی σ_{zW}
فشاری 	تنش فشاری σ_d	استحکام فشاری R_{dB}	استحکام حد تناسب فشاری σ_{dF} پاشیدگی $\sigma_{d0.2}$	مواد چقرمه (فولاد) تردد (GG) σ_{dF} σ_{dB} $\sigma_{d0.2}$	استحکام متغیر فشاری σ_{dSch}	استحکام متغیر فشاری σ_{dW}
برشی 	تنش برش τ_a	استحکام برشی τ_{aB}	-	استحکام برشی τ_{aB}	-	-
خمشی 	تنش خمشی σ_b	استحکام خمشی σ_{bB}	حد خمش σ_{bF}	حد خمش σ_{bF}	استحکام خمشی متغیر مثبت σ_{bSch}	استحکام خمشی متغیر σ_{bW}
پیچشی 	تنش پیچشی τ_t	استحکام پیچشی τ_{tB}	حد پیچش τ_{tF}	حد پیچش τ_{tF}	استحکام پیچشی متغیر مثبت τ_{tSch}	استحکام پیچشی متغیر τ_{tW}
کمانشی 	تنش کمانشی σ_k	استحکام کمانشی σ_{kB}	-	استحکام کمانشی σ_{kB}	-	-

تنش مجاز

به دلایل ایمنی، قطعات فقط با کسری از تنش که منجر به تغییر شکل ثابت یا تنش حدی σ_{lim} که باعث شکست می گردد بارگذاری می شود. در حالت بدون تمرکز تنش

$$\sigma_{zul} = \frac{\sigma_{lim}}{v}$$

تنش مجاز

σ_{lim} تنش حدی بسته به نوع بارگذاری و نوع تنش (صفحه ۴۶)
 σ_{zul} تنش مجاز
 v ضریب اطمینان

مثال: با بارگذاری ساکن و ضریب اطمینان 2، تنش مجاز کششی σ_{zul} برای پیچ $M12 \times 50 - 10.9$

$$\sigma_{lim} = R_e = 1000 \frac{N}{mm^2} \cdot 0.9 = 900 \frac{N}{mm^2}$$

$$\sigma_{zul} = \frac{\sigma_{lim}}{v} = \frac{900 N/mm^2}{2} = 450 \frac{N}{mm^2}$$

DIN 933 چقدر است؟

مقادیر استحکام پیچها در صفحه ۱۶۴

ضریب اطمینان v در ماشین سازی

جنس	مواد ترد، مانند چدن			مواد چقرمه، مانند فولاد		
	I	II	III	I	II	III
نوع بارگذاری						
ضریب اطمینان v	1,2...1,5	1,8...2,4	3...4	2...4	3...5	5...6

مقادیر استحکام فولاد، فولاد ریختگی و چدن گرافیت کروی

نوع تنش	کششی، فشاری			خمشی			پیچشی		
	I	II	III	I	II	III	I	II	III
نوع بارگذاری									
جنس	تنش حدی σ_{lim} به N/mm^2								
St 37	235	235	150	330	290	170	140	140	120
St 44	275	275	180	380	350	200	160	160	140
St 50	295	295	210	410	410	240	170	170	160
St 60	335	335	250	470	470	280	190	190	150
St 70	365	365	300	510	510	330	210	210	190
Ck 15	440	440	330	610	610	370	250	250	210
17 Cr 3	510	510	390	710	670	390	290	290	220
16 MnCr 5	635	635	430	890	740	440	360	360	270
20 MnCr 5	735	735	480	1030	920	540	420	420	310
17 CrNiMo 6	835	835	550	1170	1040	610	470	470	350
Ck 22	350	350	220	490	410	240	245	245	165
Ck 45	500	500	280	700	520	310	350	350	210
Ck 60	575	560	325	800	600	350	400	480	240
46 Cr 2	650	630	370	910	670	390	455	455	270
41 Cr 4	800	710	410	1120	750	440	560	510	330
50 CrMo 4	900	760	450	1260	820	480	630	560	330
30 CrNiMo 8	1050	870	510	1470	930	550	735	640	375
GS - 38	200	200	160	260	260	150	115	115	90
GS - 45	230	230	185	300	300	180	135	135	105
DS - 52	260	260	210	340	340	210	150	150	120
GS - 60	300	300	240	390	390	240	175	175	140
GGG - 40	250	240	140	350	345	220	200	195	115
GGG - 50	300	270	155	420	380	270	240	225	130
GGG - 60	360	330	190	500	470	270	290	275	160
GGG - 70	400	355	205	560	520	300	320	305	175

(۱) این مقادیر از نمونه های آزمایشی به قطر 16 mm و با سطح پولیش شده به دست آمده است. این مقادیر برای فولادهای ساختمانی با آئیل نرمال، فولاد کربوره بعد از سختی پذیری و ریز کردن دانه ها و فولادهای با قابلیت بهسازی صادق است. استحکام فشاری GG از فرمول $\sigma_{dB} = 4 \cdot R_m$ به دست می آید. در ساختمانهای فولادی بلند این مقادیر طبق DIN 18 800 استخراج می شود.

منظور از این تنش، تنش فشاری در سطوح تماس دو قطعه است. تماس سطح تخت عمود بر جهت نیرو فرض می شود.

F نیرو
P تنش سطحی
A سطح تماس (سطح تصویر شده)

تنش سطحی

$$p = \frac{F}{A}$$

مثال 1: سنبه برشی چهارگوش
F = 20 kN; 10 mm × 16 mm
p = ?

حل:

$$p = \frac{F}{A} = \frac{20000 \text{ N}}{16 \text{ mm} \cdot 10 \text{ mm}} = 125 \frac{\text{N}}{\text{mm}^2}$$

مثال 2: دو ورق با ضخامت هر ورق 8 mm با پینهای 30 × 16 × 10 h11 - DIN 1445 به هم متصل شده است. نیروی قابل تحمل با تنش مجاز سطحی برابر 280 N/mm² چقدر است؟

حل:

$$F = p \cdot A = 280 \frac{\text{N}}{\text{mm}^2} \cdot 8 \text{ mm} \cdot 10 \text{ mm} = 22400 \text{ N}$$

تنش مجاز سطحی p_{zul} به N/mm² برای قطعات ثابت

St 37	St 50	St 70	GS - 45	GG - 15	GG - 30	GGG - 42	G - AlSi	AlCuMg 2	AlMg 3
140...160	210...240	240...280	120...160	160...200	300...400	200...250	60...80	100...160	80...130

در ساختمانهای بلند فولادی و جرثقیلهای دستورات DIN 18 800 و DIN 15 018 صادق است.

تنش مجاز سطحی (فشاری یا تانژان) p_{zul} به N/mm² برای یاتاقان لغزنی با روغنکاری کافی

نوع بار گذاری	Sn 80 - آلیاژ -	PbSn9Cd - آلیاژ -	CuSn12 - آلیاژ -	G - CuSn10Zn	GG - 25	PA 66	HgW 2082
I استاتیکی	19...30	15...25	30...50	30...50	10...20	14...19	19...30
II و III دینامیکی	15	12,5	25	25	5	7	15

تنش کمناشی

E مدول الاستیسیته
I_{kzul} نیروی مجاز کمناشی
I طول
I_k طول بدون کمناشی
v ضریب اطمینان

نیروی مجاز کمناشی

$$F_{kzul} = \frac{\pi^2 \cdot E \cdot I}{l_k^2 \cdot v}$$

مثال: F_{kzul} = ?؛ تیر l = 3,5 m، IPB 200 دوسردگیر، v = 12،

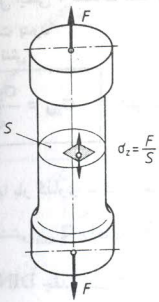
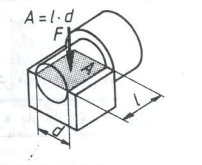
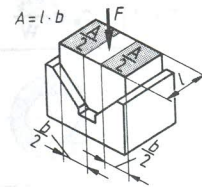
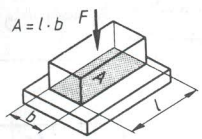
حل:

$$F_{kzul} = \frac{\pi^2 \cdot E \cdot I}{l_k^2 \cdot v} = \frac{\pi^2 \cdot 21 \cdot 10^6 \frac{\text{N}}{\text{cm}^2} \cdot 2000 \text{ cm}^2}{(0,5 \cdot 350 \text{ cm})^2 \cdot 12} = 1,13 \cdot 10^6 \text{ N} = 1,13 \text{ MN}$$

مدول الاستیسیته E در صفحات ۱۳۸...۱۳۴. در ساختمانهای بلند فولادی طبق DIN 4114 روشهای محاسبه خاصی پیش بینی شده است.

مدول الاستیسیته E در 20 °C به kN/mm²

فولاد	GG - 15	GG - 30	GGG - 40	GS - 38	GTW - 35	CuZn 40	CuSn 8	آلیاژ - Al	آلیاژ - Ti
196...216	80...90	110...140	170...185	210	170	80...100	85...90	60...80	112...130



R_m استحکام کششی
R_e استحکام حد تناسب کششی
σ_z تنش کششی
σ_{z zul} تنش مجاز کششی
F نیروی کششی
S مساحت سطح مقطع
v ضریب اطمینان

تنش کششی

$$\sigma_z = \frac{F}{S}$$

برای فولاد

$$\sigma_{z zul} = \frac{R_e}{v}$$

برای چدن

$$\sigma_{z zul} = \frac{R_m}{v}$$

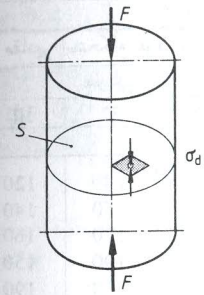
مثال: مفتول گرد 2-37؛ F = 8,4 kN;
σ_{z zul} = 80 N/mm²; d = ?
حل:

$$S = \frac{F}{\sigma_{z zul}} = \frac{8400 \text{ N}}{80 \text{ N/mm}^2} = 105 \text{ mm}^2$$

d = 12 mm (طبق جدول)

تنش مجاز کششی در نوع بارگذاری I

تنش فشاری



σ_d تنش فشاری
σ_{dF} استحکام حد تناسب فشاری
σ_{d zul} تنش مجاز فشاری
R_m استحکام کششی
F نیروی فشاری
S مساحت سطح مقطع
v ضریب اطمینان

تنش فشاری

$$\sigma_d = \frac{F}{S}$$

برای فولاد

$$\sigma_{d zul} = \frac{\sigma_{dF}}{v}$$

برای چدن

$$\sigma_{d zul} = \frac{4 \cdot R_m}{v}$$

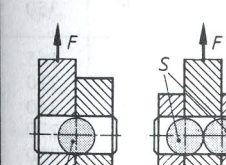
مثال: پایه چدنی از GG-30؛ S = 2800 mm²;
v = 2,5; F = ?
حل:

$$F = \sigma_{d zul} \cdot S = \frac{4 \cdot R_m}{v} \cdot S = \frac{4 \cdot 300 \text{ N/mm}^2}{2,5} \cdot 2800 \text{ mm}^2 = 1344000 \text{ N} \approx 1,3 \text{ MN}$$

تنش مجاز فشاری در نوع بارگذاری I

تنش برشی، نیروی برشی

تحت تنش برشی



τ_a تنش برشی
τ_{azul} تنش مجاز برشی
τ_{aB} استحکام برشی
τ_{aBmax} حداکثر استحکام کششی
R_m استحکام کششی
R_{mmax} حداکثر استحکام کششی
F نیروی برشی
S مساحت سطح مقطع
v ضریب اطمینان

تنش برشی

$$\tau_a = \frac{F}{S}$$

تنش مجاز برشی

$$\tau_{azul} = \frac{\tau_{aB}}{v}$$

نیروی برشی

$$F = S \cdot \tau_{azul}$$

برای فولاد

$$\tau_{aB} \approx 0,8 \cdot R_m$$

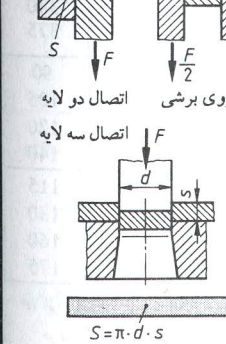
نیروی برشی

$$F = S \cdot \tau_{aBmax}$$

نیروی برش

$$\tau_{aBmax} = 0,8 \cdot R_{mmax}$$

حداکثر استحکام برشی



مثال: اتصال میخ برچی سه لایه با تعداد 6 میخ برچ
F = 18,8 kN; τ_{azul} = 80 N/mm
حل: d = ?

حل:

$$S = \frac{F}{\tau_{azul}} = \frac{18800 \text{ N}}{80 \text{ N/mm}^2} = 235 \text{ mm}^2$$

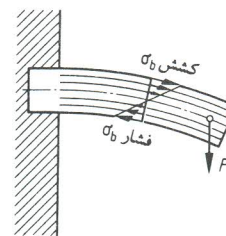
$$S_1 = \frac{S}{2 \cdot 6} = \frac{235 \text{ mm}^2}{12} = 19,6 \text{ mm}^2$$

d = 5 mm (طبق جدول)

شکل سطح مقطع	خمش، کمانش		پیش مدول سطحی قطبی W_p
	ممان سطحی درجه ۲ I	مدول سطحی محوری W	
	$I = \frac{\pi \cdot d^4}{64}$	$W = \frac{\pi \cdot d^3}{32}$	$W_p = \frac{\pi \cdot d^3}{16}$
	$I = \frac{\pi \cdot (D^4 - d^4)}{64}$	$W = \frac{\pi \cdot (D^4 - d^4)}{32 \cdot D}$	$W_p = \frac{\pi \cdot (D^4 - d^4)}{16 \cdot D}$
	$I_x = I_z = \frac{h^4}{12}$	$W_x = \frac{h^3}{6}$ $W_z = \frac{\sqrt{2} \cdot h^3}{12}$	$W_p \pm 0,208 \cdot h^3$
	$I_x = I_y = \frac{5 \cdot \sqrt{3} \cdot s^4}{144}$ $I_x = I_y = \frac{5 \cdot \sqrt{3} \cdot d^4}{256}$	$W_x = \frac{5 \cdot s^3}{48} = \frac{5 \cdot \sqrt{3} \cdot d^3}{128}$ $W_y = \frac{5 \cdot s^3}{24 \cdot \sqrt{3}} = \frac{5 \cdot d^3}{64}$	$W_p = 0,188 \cdot s^3$ $W_p = 0,1226 \cdot d^3$
	$I_x = \frac{b \cdot h^3}{12}$ $I_y = \frac{h \cdot b^3}{12}$	$W_x = \frac{b \cdot h^2}{6}$ $W_y = \frac{h \cdot b^2}{6}$	—
	$I_x = \frac{B \cdot H^3 - b \cdot h^3}{12}$ $I_y = \frac{H \cdot B^3 - h \cdot b^3}{12}$	$W_x = \frac{B \cdot H^3 - b \cdot h^3}{6 \cdot H}$ $W_y = \frac{H \cdot B^3 - h \cdot b^3}{6 \cdot B}$	$W_p = \frac{t \cdot (H + h) \cdot (B + b)}{2}$
	$I_x = \frac{\pi \cdot a^3 \cdot b}{4}$ $I_y = \frac{\pi \cdot b^3 \cdot a}{4}$	$W_x = \frac{\pi \cdot a^2 \cdot b}{4}$ $W_y = \frac{\pi \cdot b^2 \cdot a}{4}$	$W_p = \frac{\pi \cdot a \cdot b^2}{2}$ $a > b$

(۱) ممان سطحی درجه ۲ و مدول سطحی محوری پروفیلها در صفحات ۱۳۸ ... ۱۳۴ آمده است .

در تنش خمشی، قطعات تحت تنش کششی و فشاری قرار می گیرند، تنش حداکثر در سطح بیرونی قطعات روی می دهد. این تنش نباید بیش از تنش مجاز خمشی باشد.



σ_b تنش خمشی
 M_b گشتاور خمشی
 W مدول سطحی محوری

تنش خمشی

$$\sigma_b = \frac{M_b}{W}$$

مثال: تیر یک سردر گیر؛ DIN 1025 - IPE 240, $W = 324 \text{ cm}^3$

$F = 25 \text{ kN}$ نیروی متمرکز $l = 2,6 \text{ m}$; $\sigma_b = ?$

$$\sigma_b = \frac{M_b}{W} = \frac{F \cdot l}{W} = \frac{25 \cdot 1000 \text{ N} \cdot 260 \text{ cm}}{324 \text{ cm}^3}$$

حل:

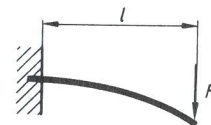
$$= 20 \cdot 061 \frac{\text{N}}{\text{cm}^2} \approx 200 \frac{\text{N}}{\text{mm}^2}$$

ممان سطحی محوری در صفحه ۴۵

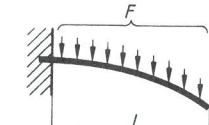
تنش مجاز خمشی در صفحه ۴۷

نحوه بارگذاری خمشی اجزاء ساختمانی

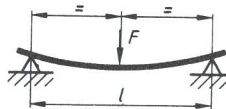
تیر با بارگذاری متمرکز



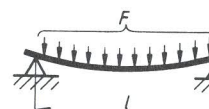
یک سردرگیر
 $M_b = F \cdot l$



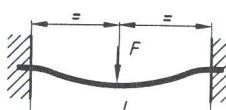
یک سردرگیر
 $M_b = \frac{F \cdot l}{2}$



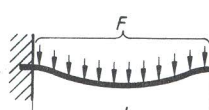
روی دو پایه
 $M_b = \frac{F \cdot l}{4}$



روی دو پایه
 $M_b = \frac{F \cdot l}{8}$



دوسر درگیر
 $M_b = \frac{F \cdot l}{8}$

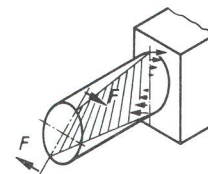


دوسر درگیر
 $M_b = \frac{F \cdot l}{12}$

تنش پیشگی

M گشتاور پیشگی
 W_p مدول سطحی قطبی
 τ_t تنش پیشگی

$$\tau_t = \frac{M}{W_p}$$



مثال: محور، $d = 32 \text{ mm}$; $\tau_t = 65 \text{ N/mm}^2$; $M = ?$

$$W_p = \frac{\pi \cdot d^3}{16} = \frac{\pi \cdot (32 \text{ mm})^3}{16} = 6 \cdot 434 \text{ mm}^3$$

حل:

$$M = \tau_t \cdot W_p = 65 \frac{\text{N}}{\text{mm}^2} \cdot 6 \cdot 434 \text{ mm}^3 = 418 \cdot 210 \text{ N} \cdot \text{mm} \approx 418,2 \text{ N} \cdot \text{m}$$

مدول سطحی قطبی صفحه ۵۱

تنش مجاز خمشی صفحه ۴۷

دما

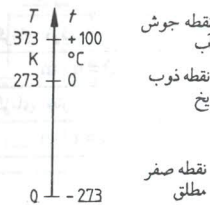
دما برحسب کلونین (K) یا درجه سلسیوس (°C) اندازه گیری می-شود. مقیاس کلونین از حداقل دمای ممکن یعنی صفر مطلق و مقیاس سلسیوس از نقطه ذوب یخ شروع می شود.

دما به کلونین

$$T = t + 273$$

دما به K به T
(دمای ترمودینامیکی) دما به °C به t

مثال: $t = 20\text{ }^\circ\text{C}; T = ?$
 حل: $T = t + 273 = (20 + 273) \text{ K} = 293 \text{ K}$



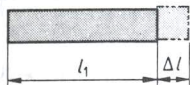
تغییر طول

تغییر طول Δl ضریب انبساط طولی α
 طول اولیه l_1 تغییر دما Δt

تغییر طول

$$\Delta l = \alpha \cdot l_1 \cdot \Delta t$$

مثال: صفحه فولادی: $\alpha = 0,000012 \frac{1}{^\circ\text{C}}$
 $l_1 = 120 \text{ mm}; \Delta t = 800\text{ }^\circ\text{C}; \Delta l = ?$
 حل: $\Delta l = \alpha \cdot l_1 \cdot \Delta t = 0,000012 \cdot 120 \text{ mm} \cdot 800\text{ }^\circ\text{C} = 1,15 \text{ mm}$
 جدول ضریب انبساط طولی در صفحات ۱۰۲ و ۱۰۷



تغییر حجم

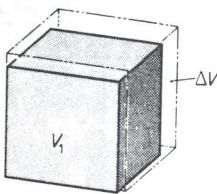
تغییر حجم ΔV ضریب انبساط حجمی γ
 حجم اولیه V_1 تغییر دما Δt

$$\gamma \approx 3 \cdot \alpha$$

تغییر حجم

$$\Delta V = \gamma \cdot V_1 \cdot \Delta t$$

مثال: بنزین، $\Delta t = 32\text{ }^\circ\text{C}; \gamma = 0,001 \frac{1}{^\circ\text{C}}$
 $V_1 = 60 \text{ l}; \Delta V = ?$
 حل: $\Delta V = \gamma \cdot V_1 \cdot \Delta t = 0,001 \cdot 60 \text{ l} \cdot 32\text{ }^\circ\text{C} = 1,92 \text{ l}$
 جدول ضریب انبساط حجمی در صفحه ۱۰۲ و جدول ضریب انبساط حجمی گازها در صفحه ۴۵



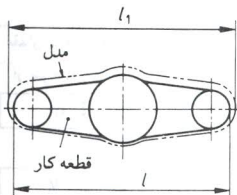
انقباض

اندازه انقباض به % طول مقطع کار S
 طول مدل l_1 طول مدل ریخته گری l

طول مدل

$$l_1 = \frac{1 \cdot 100\%}{100\% - S}$$

مثال: قطعه ریختگی Al-
 $l = 680 \text{ mm}; S = 1,2\%; l_1 = ?$
 حل: $l_1 = \frac{1 \cdot 100\%}{100\% - S} = \frac{680 \text{ mm} \cdot 100\%}{100\% - 1,2\%} = 688,2 \text{ mm}$
 جدول اندازه انقباض در صفحه ۱۱۱



مقدار حرارت در تغییرات دما

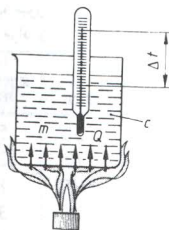
ظرفیت گرمایی ویژه c یک ماده بیان می کند که چه مقدار حرارت جهت افزایش 1 °C برای 1 kg لازم است. به هنگام خنک شدن، همان مقدار حرارت پس داده می شود.

مقدار حرارت

$$Q = c \cdot m \cdot \Delta t$$

ظرفیت گرمایی ویژه c مقدار حرارت Q
 تغییرات دما Δt جرم m

مثال: ماده خام آهنگری،
 $m = 2 \text{ kg}; c = 0,48 \frac{\text{kJ}}{\text{kg} \cdot ^\circ\text{C}}$
 $\Delta t = 800\text{ }^\circ\text{C}; Q = ?$
 حل: $Q = c \cdot m \cdot \Delta t = 0,48 \frac{\text{kJ}}{\text{kg} \cdot ^\circ\text{C}} \cdot 2 \text{ kg} = 768 \text{ kJ}$
 جدول ظرفیت گرمایی ویژه در صفحات ۱۰۲ و ۱۰۷



تنش

در تعیین تنش مجاز به هنگام بارگذاری دینامیکی به تاثیر نقاط تمرکز تنش (مثلا گامها، شیارها) توجه شود. بسته به نوع بارگذاری و نوع تنش، تنش حدی مثلا σ_{Dw} یا τ_{isch} جایگزین تنش خستگی σ_D می شود.

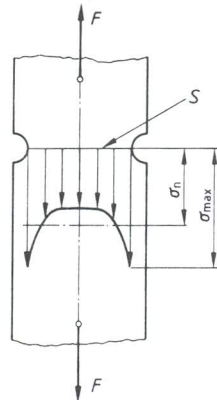
نامی

$$\sigma_n = \frac{F}{S}$$

مجاز

$$\sigma_{zul} = \frac{\sigma_D \cdot b_1 \cdot b_2}{\beta_k \cdot v}$$

توزیع تنش در قطعات با نقاط تمرکز تنش



سطح مقطع قطعه با نقطه تمرکز تنش S
 تنش نامی σ_n
 تنش خستگی سطح مقطع σ_D
 بنون تمرکز تنش F
 ضریب تمرکز تنش β_k
 ضریب سطح b_1
 ضریب اندازه b_2
 نیرو v
 ضریب اطمینان

مثال: محوری از St 50-2 با گام حلقه اطمینان $d = 37,5$ و $R_z = 63 \mu\text{m}$ ؛ تنش خمشی، نوع بارگذاری II $\sigma_{zul} = ?$ (صفحه ۲۷ و زیر) مقادیر جدول

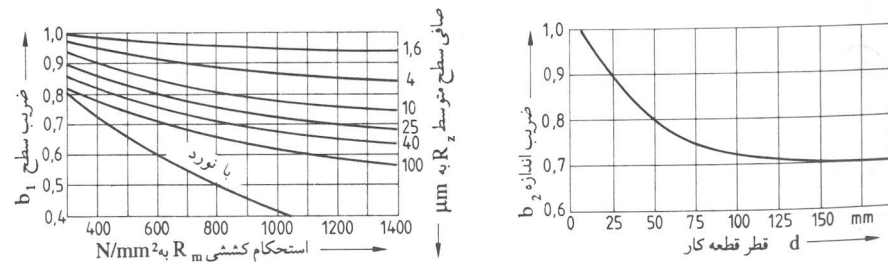
$$\sigma_{bsch} = 410 \frac{\text{N}}{\text{mm}^2}; v = 2; b_1 = 0,78; b_2 = 0,85; \beta_k = 3$$

حل: $\sigma_{zul} = \frac{\sigma_D \cdot b_1 \cdot b_2}{\beta_k \cdot v} = \frac{410 \text{ N/mm}^2 \cdot 0,78 \cdot 0,85}{3 \cdot 2} = 45,3 \frac{\text{N}}{\text{mm}^2}$

مقادیر ضریب تمرکز β_k برای فولاد

شکل نقطه تمرکز تنش	جنس	ضریب تمرکز تنش برای انواع تنش	
		خمشی	پیچشی
محور پله دار محور با تمرکز تنش حلقوی محور با گام حلقه اطمینان	St 37...St 60	1,5...2,0	1,3...1,8
	St 37...St 60	1,5...2,2	1,3...1,8
	St 37...St 60	2,5...3,0	2,5...3,0
جای خار چهار گوش در محور	St 37...St 60	1,8...1,9	1,5...1,6
	Ck 45 V	1,9...2,1	1,6...1,7
	50 CrMo4 V	2,1...2,3	1,7...1,8
جای خار قرصی در محور محور هزار خاری	St 37...St 60	2,0...3,0	2,0...3,0
	St 37...St 60	-	1,6...1,8
محور با نقطه گنر به تویی	St 37...St 60	2,0	1,5
محور گردان یا ثابت با سوراخ عرضی	St 37...St 60	1,4...1,7	1,4...1,7
تسمه سوراخدار	St 37...St 60	1,3...1,5	1,6...1,8

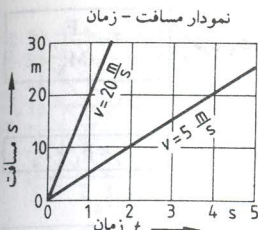
بسط سطح b_1 و ضریب اندازه b_2 برای فولاد



حرکت مستقیم الخط یکنواخت

v سرعت
s مسافت
t زمان

$$v = \frac{s}{t}$$



نمودار مسافت - زمان

$$v = 48 \text{ km/h}; s = 12 \text{ km}; t = ?$$

سرعت
مثال:

$$48 \frac{\text{km}}{\text{h}} = \frac{48000 \text{ m}}{3600 \text{ s}} = 13,33 \frac{\text{m}}{\text{s}}$$

حل: تبدیل واحد

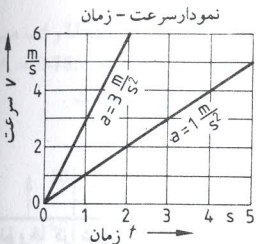
$$t = \frac{s}{v} = \frac{12 \text{ m}}{13,33 \frac{\text{m}}{\text{s}}} = 0,9 \text{ s}$$

حرکت با شتاب ثابت

مقدار افزایش سرعت در مدت زمان 1 ثانیه شتاب نام دارد، مقدار کاهش آن را نیز شتاب منفی می نامند. سقوط آزاد حرکت با شتاب ثابت است که شتاب آن همان شتاب سقوط آزاد است.

$$g = 9,81 \frac{\text{m}}{\text{s}^2}$$

$$\approx 10 \frac{\text{m}}{\text{s}^2}$$



v سرعت نهایی
a شتاب
t مدت زمان

s مسافت
g شتاب سقوط آزاد

در حالت شتاب مثبت با سرعت اولیه صفر فرمول یکسانی برای شتاب منفی a و سرعت نهایی صفر صادق است، v سرعت اولیه است.

سرعت نهایی

$$v = a \cdot t$$

$$v = \sqrt{2 \cdot a \cdot s}$$

$$s = \frac{1}{2} \cdot v \cdot t$$

مسافت پیموده شده

$$s = \frac{1}{2} \cdot a \cdot t^2$$

مثال 1: پرس چکشی آزاد $s = 3 \text{ m}; g = 9,81 \frac{\text{m}}{\text{s}^2}; v = ?$

حل: $v = \sqrt{2 \cdot g \cdot s} = \sqrt{2 \cdot 9,81 \text{ m/s}^2 \cdot 3 \text{ m}} = 7,7 \frac{\text{m}}{\text{s}}$

مثال 2: خودرو؛ s (مسافتی که بعد از تمرکز طی می شود)؛ $v = 80 \text{ km/h}$ ؛ شتاب منفی $a = 7 \text{ m/s}^2$

حل: تبدیل واحد $v = 80 \frac{\text{km}}{\text{h}} = \frac{80000 \text{ m}}{3600 \text{ s}} = 22,22 \frac{\text{m}}{\text{s}}$

$$v = \sqrt{2 \cdot a \cdot s}, s = \frac{v^2}{2 \cdot a} = \frac{(22,22 \text{ m/s})^2}{2 \cdot 7 \text{ m/s}^2} = 35,3 \text{ m}$$

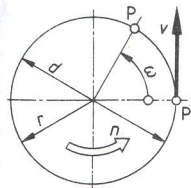
حرکت دایروی شکل

v سرعت محیطی،
ω سرعت زاویه ای

n تعداد دور
r شعاع
d قطر

$$1 \frac{\text{m}}{\text{s}} = 60 \frac{\text{m}}{\text{min}}$$

$$\frac{1}{\text{min}} = 1 \text{ min}^{-1}$$



سرعت محیطی

$$v = r \cdot \omega$$

سرعت زاویه ای

$$v = \pi \cdot d \cdot n$$

مثال: پولی تسمه $d = 250 \text{ mm}; n = 1400 \text{ min}^{-1}; v = ?; \omega = ?$

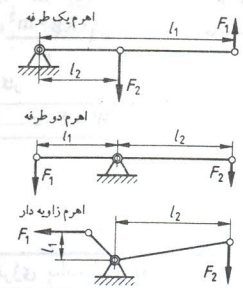
حل: تبدیل واحد $n = 1400 \text{ min}^{-1} = \frac{1400}{60} = 23,33 \text{ s}^{-1}$

$$v = \pi \cdot d \cdot n = \pi \cdot 0,25 \text{ m} \cdot 23,33 \text{ s}^{-1} = 18,3 \frac{\text{m}}{\text{s}}$$

$$\omega = 2 \pi \cdot n = 2 \pi \cdot 23,33 \text{ s}^{-1} = 146,6 \text{ s}^{-1}$$

اهرم و گشتاور چرخشی

طول موثر اهرم فاصله عمودی بین نقطه دوران و خط اثر نیرو است.



گشتاور چرخشی ΣM_1 مجموع گشتاورهای سمت چپ
نیرو F
طول موثر اهرم l

$$M = F \cdot l$$

$$\Sigma M_1 = \Sigma M_2$$

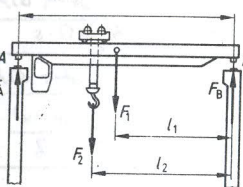
مثال: اهرم زاویه دار، $F_1 = 30 \text{ N}, l_1 = 0,15 \text{ m}, l_2 = 0,45 \text{ m}, F_2 = ?$

حل: $F_2 = \frac{F_1 \cdot l_1}{l_2} = \frac{30 \text{ N} \cdot 0,15 \text{ m}}{0,45 \text{ m}} = 10 \text{ N}$

$$F_1 \cdot l_1 = F_2 \cdot l_2$$

نیروهای تکیه گاه

برای محاسبه نیروهای تکیه گاه، نقطه تکیه گاه به عنوان نقطه دوران فرض می شود.



نیروهای تکیه گاه F_A, F_B
نیروها F_1, F_2
طول موثر اهرمها l_1, l_2

$$F_A = \frac{F_1 \cdot l_1 + F_2 \cdot l_2}{l}$$

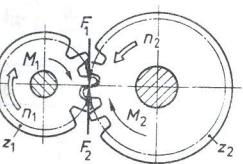
مثال: جبرقیل سقفی، $F_1 = 40 \text{ kN}, F_2 = 15 \text{ kN}, l_1 = 6 \text{ m}, l_2 = 8 \text{ m}, l = 12 \text{ m}, F_A = ?$

حل: $F_A = \frac{F_1 \cdot l_1 + F_2 \cdot l_2}{l} = \frac{40 \text{ kN} \cdot 6 \text{ m} + 15 \text{ kN} \cdot 8 \text{ m}}{12 \text{ m}} = 30 \text{ kN}$

$$F_A + F_B = F_1 + F_2$$

گشتاور چرخشی در چرخنده ها

هرگاه تعداد دندانه های دو چرخنده درگیر متفاوت باشد، گشتاورهای چرخشی متفاوتی به وجود می آید.



چرخنده متحرك M_1 گشتاور چرخشی
تعداد دندانه z_1
تعداد دور n_1

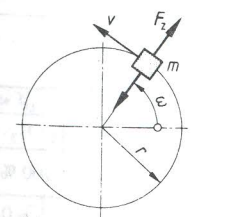
نسبت انتقال $i = \frac{M_2}{M_1} = \frac{z_2}{z_1}$

مثال: جعبه دنده، $i = 12; M_1 = 60 \text{ N} \cdot \text{m}; M_2 = ?$

حل: $M_2 = i \cdot M_1 = 12 \cdot 60 \text{ N} \cdot \text{m} = 720 \text{ N} \cdot \text{m}$

نیروی گریز از مرکز

وقتی جسمی روی مسیر منحنی حرکت می کند مثلاً دایره، نیروی گریز از مرکز به وجود می آید.



نیروی گریز از مرکز $F_z = m \cdot r \cdot \omega^2$

مثال: یک جزء دیسک سنگ، $d = 300 \text{ mm}; m = 0,5 \text{ g}$

$v = 25 \frac{\text{m}}{\text{s}}; F_z = ?$

حل: $F_z = \frac{m \cdot v^2}{r} = \frac{0,0005 \text{ kg} \cdot (25 \frac{\text{m}}{\text{s}})^2}{0,15 \text{ m}}$

$$= 2,08 \frac{\text{kg} \cdot \text{m}}{\text{s}^2} = 2,08 \text{ N}$$

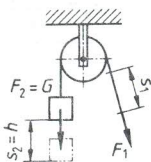
W_1 کار داده شده
 F_1 نیروی داده شده
 s_1 طول پیموده شده
 W_2 کار گرفته شده
 F_2 نیروی گرفته شده
 s_2 طول پیموده شده
 G نیروی وزن
 h ارتفاع بلند کردن

در حالت بدون اصطکاک می توان نوشت :
 کار داده شده = کار گرفته شده

$$W_1 = W_2$$

$$F_1 \cdot s_1 = F_2 \cdot s_2$$

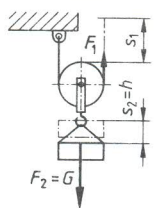
تقرره ثابت



$$F_1 = G$$

$$s_1 = h$$

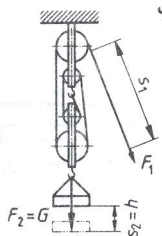
تقرره متحرك



$$F_1 = \frac{G}{2}$$

$$s_1 = 2 \cdot h$$

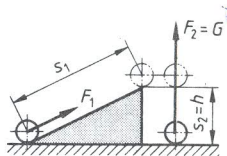
تقرره مركب



$$F_1 = \frac{G}{n}$$

$$s_1 = n \cdot h$$

سطح شیب دار



$$F_1 \cdot s_1 = G \cdot h$$

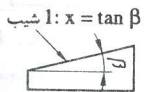
گوه

زاویه شیب β
 شیب $\tan \beta$

$$F_1 \cdot s_1 = F_2 \cdot h$$

$$\tan \beta = \frac{s_2}{s_1}$$

مثال :
 گوه
 $s_1 = 25 \text{ mm}$;
 $s_2 = 0,25 \text{ mm}$;
 $F_1 = 80 \text{ N}$; $F_2 = ?$
 حل :
 $F_2 = \frac{F_1 \cdot s_1}{s_2}$
 $= \frac{80 \text{ N} \cdot 25 \text{ mm}}{0,25 \text{ mm}}$
 $= 8000 \text{ N}$



گام پیچ P

$$F_1 \cdot \pi \cdot d = F_2 \cdot P$$

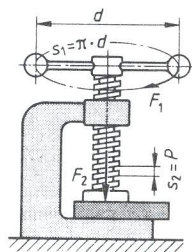
$$s_1 = \pi \cdot d$$

مثال :

$d = 1,2 \text{ m}$; $P = 6 \text{ mm}$
 $F_1 = 180 \text{ N}$; $F_2 = ?$

حل :

$s_1 = \pi \cdot d = \pi \cdot 1,2 \text{ m}$
 $= 3,77 \text{ m}$
 $F_2 = \frac{F_1 \cdot s_1}{P}$
 $= \frac{180 \text{ N} \cdot 3,77 \text{ m}}{0,006 \text{ m}}$
 $= 113100 \text{ N}$

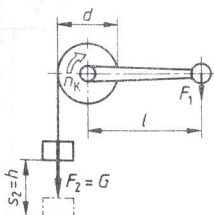


چرخ

طول دسته l
 قطر چرخ d
 تعداد دوران دسته n_k

$$F_1 \cdot l = \frac{G \cdot d}{2}$$

$$h = \pi \cdot d \cdot n_k$$

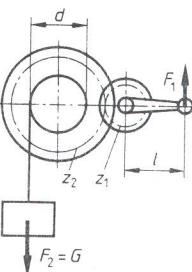


چرخ دندانه دار

طول دسته l
 قطر چرخ d
 نسبت انتقال i

$$F_1 \cdot l \cdot i = \frac{G \cdot d}{2}$$

$$i = \frac{z_2}{z_1}$$



کار مکانیکی

$$J = 1 \text{ N} \cdot \text{m} = 1 \frac{\text{kg} \cdot \text{m}^2}{\text{s}^2}$$

کار

$$W = F \cdot s$$

اگر نیرویی در امتداد جا به جایی عمل کند، کار انجام میگیرد.

W کار
 F مقدار نیرو در راستای جا به جایی
 s جا به جایی اثر نیروی

مثال 1 : $F = 300 \text{ N}$; $S = 4 \text{ m}$; $W = ?$

حل :

$$W = F \cdot s = 300 \text{ N} \cdot 4 \text{ m} = 1200 \text{ N} \cdot \text{m} = 1200 \text{ J}$$

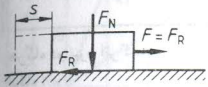
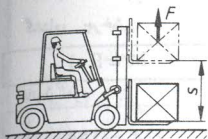
مثال 2 : کار اصطکاک روی سطح افقی

$F_N = 300 \text{ N}$; $s = 6 \text{ m}$; $\mu = 0,4$; $F_R = ?$; $\bar{W} = ?$

حل :

$$F_R = \mu \cdot F_N = 0,4 \cdot 300 \text{ N} = 120 \text{ N}$$

$$W = F \cdot s = 120 \text{ N} \cdot 6 \text{ m} = 720 \text{ J}$$



انرژی پتانسیل و انرژی جنبشی

انرژی کار ذخیره شده یا قابلیت انجام کار است. در مکانیک دو نوع انرژی وجود دارد : انرژی پتانسیل (انرژی وضعیت) و انرژی جنبشی (انرژی حرکت).

$$J = 1 \text{ N} \cdot \text{m} = 1 \frac{\text{kg} \cdot \text{m}^2}{\text{s}^2}$$

انرژی پتانسیل

$$W_p = G \cdot s$$

انرژی جنبشی

$$W_k = \frac{m \cdot v^2}{2}$$

سرعت v
 جرم m
 مسافت s
 انرژی پتانسیل W_p
 انرژی جنبشی W_k
 نیروی وزن G

مثال : چکش سقوطی
 $m = 30 \text{ kg}$; $s = 2,6 \text{ m}$; $W_p = ?$; $W_k = ?$

حل :

$$W_p = G \cdot s = 30 \text{ kg} \cdot 9,81 \frac{\text{m}}{\text{s}^2} \cdot 2,6 \text{ m} = 765 \text{ J}$$

$$v = \sqrt{2 \cdot g \cdot s} = \sqrt{2 \cdot 9,81 \text{ m/s}^2 \cdot 2,6 \text{ m}} = 7,14 \frac{\text{m}}{\text{s}}$$

$$W_k = \frac{M \cdot v^2}{2} = \frac{30 \text{ kg} \cdot (7,14 \text{ m/s})^2}{2} = 765 \text{ J}$$

توان مکانیکی

توان مقدار کار انجام گرفته در واحد زمان است.

$$1 \text{ W} = 1 \frac{\text{J}}{\text{s}} = 1 \frac{\text{N} \cdot \text{m}}{\text{s}}$$

$$1 \text{ kW} = 1,36 \text{ PS}$$

مسافت s
 مدت زمان t
 تعداد دور n
 توان P
 کار W
 گشتاور چرخشی M
 سرعت v

مثال 1 : بالابر،
 $F = 5000 \text{ N}$; $s = 2 \text{ m}$; $t = 2,5 \text{ s}$; $P = ?$

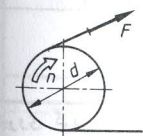
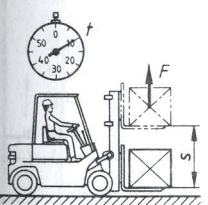
حل :

$$P = \frac{F \cdot s}{t} = \frac{5000 \text{ N} \cdot 2 \text{ m}}{2,5 \text{ s}} = 4000 \text{ W} = 4 \text{ kW}$$

مثال 2 : موتور خودرو،
 $M = 115 \text{ N} \cdot \text{m}$; $n = 2800 \text{ min}^{-1}$; $P = ?$

حل :

$$P = 2\pi \cdot n \cdot M = 2\pi \cdot \frac{2800}{60 \text{ s}} \cdot 115 \text{ N} \cdot \text{m} = 33720 \text{ W}$$



بازده

بازده

$$\eta = \frac{W_2}{W_1}$$

بازده کل

$$\eta = \eta_1 \cdot \eta_2 \cdot \eta_3 \dots$$

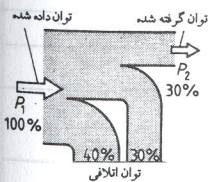
$$\eta < 1 \text{ یا } < 100\%$$

بازده کل η
 بازده جزء η_1, η_2
 توان داده شده P_1
 توان گرفته شده P_2

مثال :
 $P_2 = 3 \text{ kW}$; $p_1 = 4 \text{ kW}$; $\eta = ?$

حل :

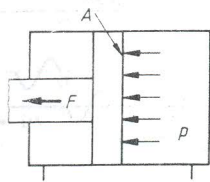
$$\eta = \frac{P_2}{P_1} = \frac{3 \text{ kW}}{4 \text{ kW}} = 0,75 = 75\%$$



بازده η (مثال)	$\approx 0,28$ توربین گاز $\approx 0,23$ توربین بخار $\approx 0,85$ توربین آبی	$\approx 0,27$ موتور بنزینی $\approx 0,33$ موتور دیزلی $\approx 0,85$ موتور سه فاز	$\approx 0,30$ پیچ انتقال حرکت $\approx 0,60$ سیستم چرخ حلزون $\approx 0,80$ جعبه دنده هیدرولیکی	$\approx 0,97$ سیستم محرکه چرخنده $\approx 0,70$ دستگاه تراش $\approx 0,70$ دستگاه صخچه تراش
---------------------	--	--	--	--

فشار

p فشار
F نیرو
A سطح



$$p = \frac{F}{A}$$

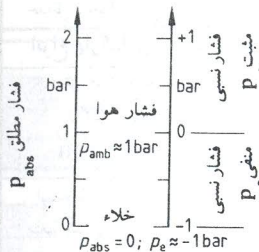
مثال: F = 2MN; $\phi d = 400 \text{ mm}$; p = ?

حل: $p = \frac{F}{A} = \frac{2\,000\,000 \text{ N}}{\pi \cdot (40 \text{ cm})^2} = 1591 \frac{\text{N}}{\text{cm}^2} = 159,1 \text{ bar}$

$1 \text{ Pa} = 1 \frac{\text{N}}{\text{m}^2} = 10^{-5} \text{ bar}$
 $1 \text{ bar} = 10 \frac{\text{N}}{\text{cm}^2}$
 $1 \text{ mbar} = 100 \text{ Pa} = 1 \text{ hPa}$

فشار نسبی

p_e فشار نسبی
 p_{abs} فشار مطلق
 p_{amb} فشار هوا
 $p_{amb} \approx 1 \text{ bar}$



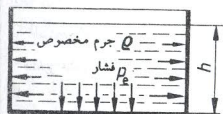
$$p_e = p_{abs} - p_{amb}$$

اگر $p_{abs} > p_{amb}$ فشار نسبی مثبت و
اگر $p_{abs} < p_{amb}$ فشار نسبی منفی است.

مثال: لاستیک خودرو; $p_{amb} = 1 \text{ bar}$; $p_e = 2,2 \text{ bar}$;
 $p_{abs} = ?$
حل: $p_{abs} = p_e + p_{amb} = 2,2 \text{ bar} + 1 \text{ bar} = 3,2 \text{ bar}$

فشار هیدرواستاتیکی

ارتفاع مایع h
شتاب ثقل g
فشار هیدرواستاتیکی p_e
جرم مخصوص مایعات ρ



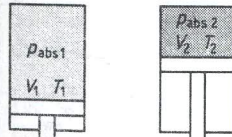
$$p_e = g \cdot \rho \cdot h$$

مثال: در عمق 10 m فشار آب چقدر است؟

حل: $p_e = g \cdot \rho \cdot h = 9,81 \frac{\text{m}}{\text{s}^2} \cdot 1000 \frac{\text{kg}}{\text{m}^3} \cdot 10 \text{ m}$
 $= 98\,100 \frac{\text{kg}}{\text{m} \cdot \text{s}^2} = 98\,100 \text{ Pa} \approx 1 \text{ bar}$

تغییرات حالت گازها

حالت 1: p_{abs1} , V_1 , T_1
حالت 2: p_{abs2} , V_2 , T_2



$$\frac{p_{abs1} \cdot V_1}{T_1} = \frac{p_{abs2} \cdot V_2}{T_2}$$

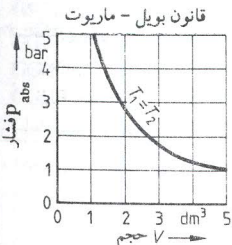
قانون بویل - ماریوت (T ثابت)

$$p_{abs1} \cdot V_1 = p_{abs2} \cdot V_2$$

مثال: کمپرسوری هوای با حجم $V_1 = 30 \text{ m}^3$ و فشار $p_{abs1} = 1 \text{ bar}$ و دمای $t_1 = 15^\circ \text{C}$ و به حجم $V_2 = 3,5 \text{ m}^3$ با دمای $t_2 = 15^\circ \text{C}$ متراکم می کند. فشار p_{abs2} چقدر است؟

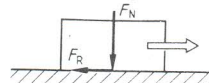
حل: $p_{abs2} = \frac{p_{abs1} \cdot V_1 \cdot T_2}{T_1 \cdot V_2}$
 $= \frac{1 \text{ bar} \cdot 30 \text{ m}^3 \cdot 423 \text{ K}}{288 \text{ K} \cdot 3,5 \text{ m}^3} = 12,6 \text{ bar}$

در گازها عموماً حجم عادی V داده می شود.
این حجم در حالت فشار $p_{abs} = 1,013 \text{ bar}$ و دمای $T = 273 \text{ K}$ می باشد.



نیروی اصطکاک

اصطکاک سکون ، اصطکاک لغزشی



F_N نیروی عمودی
 F_R نیروی اصطکاک
 μ ضریب اصطکاک

اصطکاک سکون و
اصطکاک لغزشی

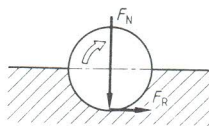
$$F_R = \mu \cdot F_N$$

اصطکاک غلتشی

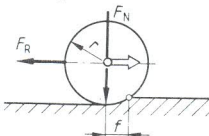
$$F_R = \frac{f \cdot F_N}{r}$$

نیروی اصطکاک

نیروی اصطکاک به وجود آمده در یاتاقانهای بلبرینگ غالباً با ساده کردن آن مثل اصطکاک لغزشی با ضریب اصطکاک تا $\mu = 0,001$ محاسبه می شود.



اصطکاک غلتشی



مثال 1: یاتاقان لغزشی $F_N = 1000 \text{ N}$; $\mu = 0,03$; $F_R = ?$
حل: $F_R = \mu \cdot F_N = 0,03 \cdot 1000 \text{ N} = 30 \text{ N}$

مثال 2: چرخ جرتیل روی ریل $F_N = 45 \text{ kN}$; $d = 320 \text{ mm}$;
 $f = 0,05 \text{ cm}$; $F_R = ?$

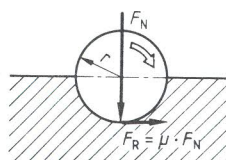
حل: $F_R = \frac{f \cdot F_N}{r} = \frac{0,05 \text{ cm} \cdot 45\,000 \text{ N}}{16 \text{ cm}} = 140,6 \text{ N}$

ضریب اصطکاک (مقادیر حدودی)

قطعات	ضریب اصطکاک سکون μ_M		ضریب اصطکاک لغزشی μ_G		ضریب اصطکاک غلتشی f cm
	خشک	روغنکاری شده	خشک	روغنکاری شده	
فولاد روی فولاد	0,2	0,15	0,18	0,1 ... 0,08	0,05
فولاد روی فولاد نرم	0,2	0,1	0,15	0,1 ... 0,05	
فولاد روی آلیاژ Cu - Sn	0,2	0,1	0,1	0,06 ... 0,03	0,001
فولاد روی آلیاژ Pb - Sn	0,15	0,1	0,1	0,05 ... 0,03	
فولاد روی پلی آمید	0,3	0,15	0,3	0,12 ... 0,05	
فولاد روی پوشش اصطکاک یاتیاقانهای غلتشی (بلبرینگها)	0,6	0,3	0,5	0,3 ... 0,2	0,015
	-	-	-	0,003...0,001	

گشتاور اصطکاک در یاتاقانها

M_R گشتاور اصطکاک
 F_N نیروی عمودی



گشتاور اصطکاک

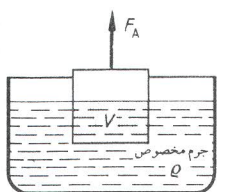
$$M_R = F_R \cdot r$$

مثال: محور فولادی در یاتاقان لغزشی Cu - Sn
 $F_N = 6 \text{ kN}$; $d = 160 \text{ mm}$; $\mu = 0,05$; $M_R = ?$

حل: $M_R = \mu \cdot F_N \cdot r = 0,05 \cdot 6000 \text{ N} \cdot 0,08 \text{ m}$
 $= 24 \text{ N} \cdot \text{m}$

نیروی بالابری در مایعات

F_A شتاب سقوط
 ρ جرم مخصوص مایع



نیروی بالابری

$$F_A = g \cdot \rho \cdot V$$

مثال: ماهیچه ریخته گری در مذاب $V = 2,5 \text{ dm}^3$; $\rho = 7,3 \frac{\text{kg}}{\text{dm}^3}$; $F_A = ?$

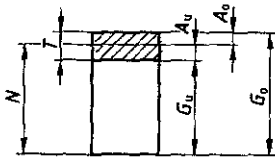
حل: $F_A = g \cdot \rho \cdot V = 9,81 \frac{\text{m}}{\text{s}^2} \cdot 7,3 \frac{\text{kg}}{\text{dm}^3} \cdot 2,5 \text{ dm}^3$
 $= 179 \frac{\text{kg} \cdot \text{m}}{\text{s}^2} = 179 \text{ N}$

اندازه‌های حدی، انطباقات و محدوده تلرانس (قدیمی، منسوخ)

DIN 7182 T1 (5.86) مقایسه با

تلرانس ، اندازه های حدی

اندازه های حدی را می توان به طور دلخواه انتخاب و مطابق تلرانسهای عمومی یا تلرانس استاندارد ISO نشان داد .



- N اندازه نامی
- G₀ اندازه حداکثر
- G_U اندازه حداقل
- A₀ حد بالا
- A_U حد پایین
- T تلرانس

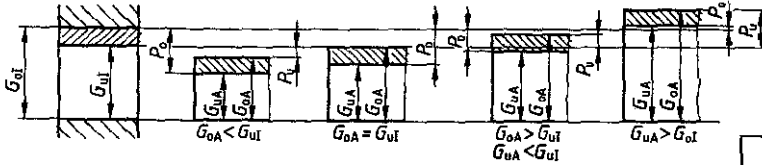
$$G_0 = N + A_0$$

$$G_U = N + A_U$$

$$T = A_0 + A_U$$

$$T = G_0 - G_U$$

اندازه های حداکثر و حداقل ، انطباقات

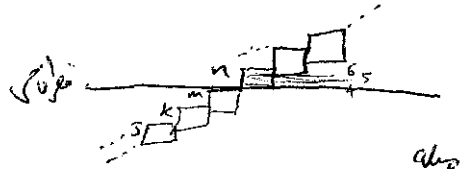


$$P_0 = G_{0I} - G_{uA}$$

$$P_u = G_{uI} - G_{0A}$$

$$P_T = P_0 - P_u$$

علامت کوتاه	توضیح
G _{0I}	اندازه حداکثر سطح داخلی انطباق
G _{uI}	اندازه حداقل سطح داخلی انطباق
G _{0A}	اندازه حداکثر سطح خارجی انطباق
G _{uA}	اندازه حداقل سطح خارجی انطباق
P ₀	حداکثر لقی
P _u	حداقل لقی
P _T	تلرانس انطباق

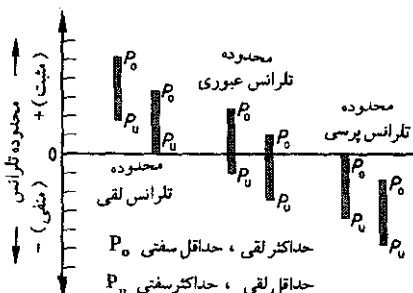


انطباق لقی (P₀ ، انطباق مثبت) : اختلاف اندازه های سطح داخلی انطباق از سطح خارجی انطباق ، مثبت است .

انطباق پرسی (P_u ، انطباق منفی) : اختلاف اندازه های سطح داخلی انطباق از سطح خارجی انطباق ، منفی است .

محدوده تلرانس

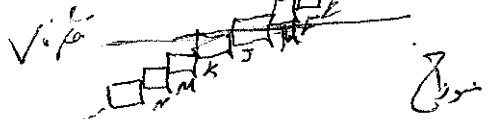
حالات مختلف محدوده تلرانس



محدوده تلرانس لقی : لقی حداکثر (+) ، سفتی حداقل برابر صفر

محدوده تلرانس عبوری : لقی حداکثر (+) ، سفتی حداکثر (-)

محدوده تلرانس پرسی : لقی حداکثر برابر صفر ، سفتی حداکثر (-)



(1µm = 0,001 mm) µm محدوده تolerانس به

سیستم ثبوت سوراخ

محدوده اندازه نامی تا... بالایی mm	سطح داخلی انطباق		سطح خارجی انطباق محدوده تolerانس					سطح داخلی انطباق		سطح خارجی انطباق محدوده تolerانس									
	H6	انطباق	محدوده تolerانس					H7	انطباق	محدوده تolerانس									
			لقی	عبوری		پرسی				لقی	عبوری		پرسی						
			h5	j6	k6	n5	p5			f7	g6	h6	j6	k6	m6	n6	r6	s6	
1...3	+6 0	0 -4	+4 -2	+6 0	+8 +4	+10 +6	+10 0	-6 -16	-2 -8	0 -6	+4 -2	+6 0	+8 +2	+10 +4	+16 +10	+20 +14			
3...6	+8 0	0 -5	+6 -2	+9 +1	+13 +8	+17 +12	+12 0	-10 -22	-4 -12	0 -8	+6 -2	+9 +1	+12 +4	+16 +8	+23 +15	+27 +19			
6...10	+9 0	0 -6	+7 -2	+10 +1	+16 +10	+21 +15	+15 0	-13 -28	-5 -14	0 -9	+7 -2	+10 +1	+15 +6	+19 +10	+28 +19	+32 +23			
10...14	+11 0	0 -8	+8 -3	+12 +1	+20 +12	+26 +18	+18 0	-16 -34	-6 -17	0 -11	+8 -3	+12 +1	+18 +7	+23 +12	+34 +23	+39 +28			
14...18																			
18...24	+13 0	0 -9	+9 -4	+15 +2	+24 +15	+31 +22	+21 0	-20 -41	-7 -20	0 -13	+9 -4	+15 +2	+21 +8	+28 +15	+41 +28	+48 +35			
24...30																			
30...40	+16 0	0 -11	+11 -5	+18 +2	+28 +17	+37 +26	+25 0	-25 -50	-9 -25	0 -16	+11 -5	+18 +2	+25 +9	+33 +17	+50 +34	+59 +43			
40...50																			
50...65	+19 0	0 -13	+12 -7	+21 +2	+33 +20	+45 +32	+30 0	-30 -60	-10 -29	0 -19	+12 -7	+4 -2	+30 +11	+39 +20	+60 +41	+72 +53			
65...80																			
80...100	+22 0	0 -15	+13 -9	+25 +3	+38 +23	+52 +37	+35 0	-36 -71	-12 -34	0 -22	+13 -9	+25 +3	+35 +13	+45 +23	+73 +51	+93 +71			
100...120																			
120...140	+25 0	0 -18	+14 -11	+28 +3	+45 +27	+61 +43	+40 0	-43 -83	-14 -39	0 -25	+14 -11	+28 +3	+40 +15	+52 +27	+88 +63	+117 +92			
140...160																			
160...180																			
180...200	+29 0	0 -20	+16 -13	+33 +4	+51 +31	+70 +50	+46 0	-50 -96	-15 -44	0 -29	+16 -13	+33 +4	+46 +17	+60 +31	+106 +77	+151 +122			
200...225																			
225...250																			
250...280	+32 0	0 -23	+16 -16	+36 +4	+57 +34	+79 +56	+52 0	-56 -108	-17 -49	0 -32	+16 -16	+36 +4	+52 +20	+66 +34	+126 +94	+190 +158			
280...315																			
315...355	+36 0	0 -25	+18 -18	+40 +4	+62 +37	+87 +62	+57 0	-62 -119	-18 -54	0 -36	+18 -18	+40 +4	+57 +21	+73 +37	+144 +108	+226 +190			
355...400																			
355...400	+40 0	0 -27	+20 -20	+45 +5	+67 +40	+95 +67	+63 0	-68 -131	-20 -60	0 -40	+20 -20	+45 +5	+63 +23	+80 +40	+166 +126	+272 +232			
355...500																			

3

(1 μm = 0,001 mm) محدوده تolerانس به

سیستم ثبوت سوراخ

محدوده اندازه نامی تا... بالای mm	سطح داخلی انطباق H8	سطح خارجی انطباق					سطح داخلی انطباق H11	سطح خارجی انطباق				
		محدوده تolerانس						محدوده تolerانس				
		لقی	پرسی	لقی	پرسی	لقی		پرسی	لقی	پرسی	لقی	پرسی
		d9	e8	h9	u8	x8		a11	c11	d9	h11	h9
1...3	+14 0	-20 -45	-14 -28	0 -25	-	+34 +20	+60 0	-270 -330	-60 -120	-20 -45	0 -60	0 -25
3...6	+18 0	-30 -60	-20 -38	0 -30	-	+46 +28	+75 0	-270 -345	-70 -145	-30 -60	0 -75	0 -30
6...10	+22 0	-40 -76	-25 -47	0 -36	-	+56 +34	+90 0	-280 -370	-80 -170	-40 -76	0 -90	0 -36
10...14	+27 0	-50 -93	-32 -59	0 -43	-	+67 +40	+110 0	-290 -400	-95 -205	-50 -93	0 -110	0 -43
14...18					-	+72 +45						
18...24	+33 0	-65 -117	-40 -73	0 -52	-	+87 +54	+130 0	-300 -430	-110 -240	-65 -117	0 -130	0 -52
24...30					+81 +48	+97 +64						
30...40	+39 0	-80 -142	-50 -89	0 -62	+99 +60	+119 +80	+160 0	-310 -470	-120 -280	-80 -142	0 -160	0 -62
40...50					+109 +70	+136 +97						
50...65	+46 0	-100 -174	-60 -106	0 -74	+133 +87	+168 +122	+190 0	-340 -530	-140 -330	-100 -174	0 -190	0 -74
65...80					+148 +102	+192 +146						
80...100	+54 0	120 -207	-72 -126	0 -87	+178 +124	+232 +178	+220 0	-380 -600	-170 -390	-120 -207	0 -220	0 -87
100...120					+198 +144	+264 +210						
120...140	+63 0	-145 -245	-85 -148	0 -100	+233 +170	+311 +248	+250 0	-460 -710	-200 -450	-145 -245	0 -250	0 -100
140...160					+253 +190	+343 +280						
160...180					+273 +210	+373 +310		-580 -830	-230 -480			
180...200	+72 0	-170 -285	-100 -172	0 -115	+308 +236	+422 +350	+290 0	-660 -950	-240 -530	-170 -285	0 -290	0 -115
200...225					+330 +258	+457 +385						
225...250					+356 +284	+497 +425		-820 -1110	-280 -570			
250...280	+81 0	-190 -320	-110 -191	0 -130	+396 +315	+556 +475	+320 0	-920 -1240	-300 -620	-190 -320	0 -320	0 -130
280...315					+431 +350	+606 +525						
315...355	+89 0	-210 -350	-125 -214	0 -140	+479 +390	+679 +590	+360 0	-1200 -1560	-360 -720	-210 -350	0 -360	0 -140
355...400					+524 +435							
400...450	+97 0	-230 -385	-135 -232	0 -155	+587 +490		+400 0	-1500 -1900	-440 -840	-230 -385	0 -400	0 -155
450...500					+637 +540							

محدوده تolerانس به μm ($1\mu\text{m} = 0,001\text{mm}$)

سیستم ثبوت میله

محدوده اندازه نامی تا... پالای mm	سطح خارجی انطباق h5	سطح داخلی انطباق محدوده تolerانس					سطح خارجی انطباق h6	سطح داخلی انطباق محدوده تolerانس									
		لقی	عبوری			پرسی		لقی	عبوری					پرسی			
	H 6	J 6	M 6	N 6	P 5	F 7	G 7	H 7	J 7	K 7	M 7	N 7	R 7	S 7			
1...3	0 - 4	+ 6 0	+ 2 - 4	- 2 - 8	- 4 - 10	- 6 - 12	0 - 6	+ 16 + 6	+ 12 + 2	+ 10 0	+ 4 - 6	0 - 10	- 2 - 12	- 4 - 14	- 10 - 20	- 14 - 24	
3...6	0 - 5	+ 8 0	+ 5 - 3	- 1 - 9	- 5 - 13	- 9 - 17	0 - 8	+ 22 + 10	+ 16 + 4	+ 12 0	+ 6 - 6	+ 3 - 9	0 - 12	- 4 - 16	- 11 - 23	- 15 - 27	
6...10	0 - 6	+ 9 0	+ 5 - 4	- 3 - 12	- 7 - 16	- 12 - 21	0 - 9	+ 28 + 13	+ 20 + 5	+ 15 0	+ 8 - 7	+ 5 - 10	0 - 15	- 4 - 19	- 13 - 28	- 17 - 32	
10...18	0 - 8	+ 11 0	+ 6 - 5	- 4 - 15	- 9 - 20	- 15 - 26	0 - 11	+ 34 + 16	+ 24 + 6	+ 18 0	+ 10 - 8	+ 6 - 12	0 - 18	- 5 - 23	- 16 - 34	- 21 - 39	
18...30	0 - 9	+ 13 0	+ 8 - 5	- 4 - 17	- 11 - 24	- 18 - 31	0 - 13	+ 41 + 20	+ 28 + 7	+ 21 0	+ 12 - 9	+ 6 - 15	0 - 21	- 7 - 28	- 20 - 41	- 27 - 48	
30...40	0 - 11	+ 16 0	+ 10 - 6	- 4 - 20	- 12 - 28	- 21 - 37	0 - 16	+ 50 + 25	+ 34 + 9	+ 25 0	+ 14 - 11	+ 7 - 18	0 - 25	- 8 - 33	- 25 - 50	- 34 - 59	
40...50																	
50...65	0 - 13	+ 19 0	+ 13 - 6	- 5 - 24	- 14 - 33	- 26 - 45	0 - 19	+ 60 + 30	+ 40 + 10	+ 30 0	+ 18 - 12	+ 9 - 21	0 - 30	- 9 - 39	- 30 - 60	- 42 - 72	
65...80																	
80...100	0 - 15	+ 22 0	+ 16 - 6	- 6 - 28	- 16 - 38	- 30 - 52	0 - 22	+ 71 + 36	+ 47 + 12	+ 35 0	+ 22 - 13	+ 10 - 25	0 - 35	- 10 - 45	- 38 - 73	- 58 - 93	
100...120																	
120...140															- 48 - 88	- 77 - 117	
140...160	0 - 18	+ 25 0	+ 18 - 7	- 8 - 33	- 20 - 45	- 36 - 61	0 - 25	+ 83 + 43	+ 54 + 14	+ 40 0	+ 26 - 14	+ 12 - 28	0 - 40	- 12 - 52	- 50 - 90	- 85 - 125	
160...180															- 53 - 93	- 93 - 133	
180...200															- 60 - 106	- 106 - 151	
200...225	0 - 20	+ 29 0	+ 22 - 7	- 8 - 37	- 22 - 51	- 41 - 70	0 - 29	+ 96 + 50	+ 61 + 15	+ 46 0	+ 30 - 16	+ 13 - 33	0 - 46	- 14 - 60	- 63 - 109	- 113 - 159	
225...250															- 67 - 113	- 123 - 169	
250...280	0 - 23	+ 32 0	+ 25 - 7	- 9 - 41	- 25 - 57	- 47 - 79	0 - 32	+ 108 + 56	+ 69 + 17	+ 52 0	+ 36 - 16	+ 16 - 36	0 - 52	- 14 - 66	- 74 - 126	- 138 - 190	
280...315															- 78 - 130	- 150 - 202	
315...355	0 - 25	+ 36 0	+ 29 - 7	- 10 - 46	- 26 - 62	- 51 - 87	0 - 36	+ 119 + 62	+ 75 + 18	+ 57 0	+ 39 - 18	+ 17 - 40	0 - 57	- 16 - 73	- 87 - 144	- 169 - 226	
355...400															- 93 - 150	- 187 - 244	
400...450	0 - 27	+ 40 0	+ 33 - 7	- 10 - 50	- 27 - 67	- 55 - 97	0 - 40	+ 131 + 68	+ 83 + 20	+ 63 0	+ 43 - 20	+ 18 - 45	0 - 63	- 17 - 80	- 103 - 166	- 209 - 272	
450...500															- 109 - 172	- 228 - 292	

3

(1µm = 0,001mm) µm محدوده تolerانس به

سیستم ثبوت میله

محدوده اندازه نامی تا... بالای mm	سطح خارجی انطباق h9	سطح داخلی انطباق محدوده تolerانس لقی							سطح خارجی انطباق H11	سطح داخلی انطباق محدوده تolerانس لقی			
		C11	D10	E9	F8	H11	H8	P9		A11	C11	D11	H11
1...3	0 - 25	+ 120 + 60	+ 60 + 20	+ 39 + 14	+ 20 + 6	+ 60 0	+ 14 0	- 6 - 31	0 - 60	+ 330 + 270	+ 120 + 60	+ 80 + 20	+ 60 0
3...6	0 - 30	+ 145 + 70	+ 78 + 30	+ 50 + 20	+ 28 + 10	+ 75 0	+ 18 0	- 12 - 42	0 - 75	+ 345 + 270	+ 145 + 70	+ 105 + 30	+ 75 0
6...10	0 - 36	+ 170 + 80	+ 98 + 40	+ 61 + 25	+ 35 + 13	+ 90 + 0	+ 22 0	- 15 - 51	0 - 90	+ 370 + 280	+ 170 + 80	+ 130 + 40	+ 90 0
10...18	0 - 43	+ 205 + 95	+ 120 + 50	+ 75 + 32	+ 43 + 16	+ 110 0	+ 27 0	- 18 - 61	0 - 110	+ 400 + 290	+ 205 + 95	+ 160 + 50	+ 110 0
18...30	0 - 52	+ 240 + 110	+ 149 + 65	+ 92 + 40	+ 53 + 20	+ 130 0	+ 33 0	- 22 - 74	0 - 130	+ 430 + 300	+ 240 + 110	+ 195 + 65	+ 130 0
30...40	0 - 62	+ 280 + 120	+ 180 + 80	+ 112 + 50	+ 65 + 25	+ 160 0	+ 39 0	- 26 - 88	0 - 160	+ 470 + 310	+ 280 + 120	+ 240 + 80	+ 160 0
40...50		+ 290 + 130								+ 480 + 320	+ 290 + 130		
50...65	0 - 74	+ 330 + 140	+ 220 + 100	+ 134 + 60	+ 76 + 30	+ 190 0	+ 46 0	- 32 - 106	0 - 190	+ 530 + 340	+ 330 + 140	+ 290 + 100	+ 190 0
65...80		+ 340 + 150								+ 550 + 360	+ 340 + 150		
80...100	0 - 87	+ 390 + 170	+ 260 + 120	+ 159 + 72	+ 90 + 36	+ 220 0	+ 54 0	- 37 - 124	0 - 220	+ 600 + 380	+ 390 + 170	+ 340 + 120	+ 220 0
100...120		+ 400 + 180								+ 630 + 410	+ 400 + 180		
120...140	0	+ 450 + 200	+ 305	+ 185	+ 106	+ 250	+ 63	- 43	0	+ 710 + 460	+ 450 + 200	+ 395	+ 220
140...160		+ 460 + 210								+ 770 + 520	+ 460 + 210		
160...180	- 100	+ 480 + 230	+ 145	+ 85	+ 43	0	0	- 143	- 250	+ 820 + 580	+ 480 + 230	+ 145	0
180...200	0	+ 530 + 240	+ 355	+ 215	+ 122	+ 290	+ 72	- 50	0	+ 950 + 660	+ 530 + 240	+ 460	+ 290
200...225		+ 550 + 560								+ 1030 + 740	+ 550 + 260	+ 170	0
225...250	- 115	+ 570 + 280	+ 170	+ 100	+ 50	+ 0	0	- 165	- 290	+ 1110 + 820	+ 570 + 280		
250...280	0	+ 620 + 300	+ 400	+ 240	+ 137	+ 320	+ 81	- 56	0	+ 1240 + 920	+ 620 + 300	+ 510	+ 320
280...315	- 130	+ 650 + 330	+ 190	+ 110	+ 56	0	0	- 186	- 320	+ 1370 + 1050	+ 650 + 330	+ 190	0
315...355	0	+ 720 + 360	+ 400	+ 265	+ 151	+ 360	+ 89	- 62	0	+ 1560 + 1200	+ 720 + 360	+ 570	+ 360
355...400	- 140	+ 760 + 400	+ 210	+ 125	+ 62	0	0	- 202	- 360	+ 1710 + 1350	+ 760 + 400	+ 210	0
400...450	0	+ 840 + 440	+ 480	+ 290	+ 165	+ 400	+ 97	- 68	0	+ 1900 + 1500	+ 840 + 440	+ 630	+ 400
450...500	- 155	+ 880 + 480	+ 230	+ 135	+ 68	0	0	- 223	- 400	+ 2050 + 1650	+ 880 + 480	+ 230	0

انتخاب نوع انطباق ، انطباقات یاتاقانهای غلتشی

مقایسه با (1.66) DIN 7157		انتخاب نوع انطباق	
ثبوت سوراخ ¹	ثبوت میله ⁶	ملاحظات	کاربرد
لنی			
H8/d9	D10/h9	اجزاء گردان با لقی زیاد می گردند.	تأسیسات نوار نقاله ، ماشینهای کشاورزی
H8/e8	E9/h9	اجزاء گردان با لقی کافی می گردند .	یاتاقان بارو غنکاری حلقه ای ، محور گردان
H7/ f7	F8/h6	اجزاء گردان با لقی قابل توجهی می گردند.	کشوتیهای راهنما
H7/g6	G7/h6	اجزاء گردان بدون لقی قابل توجهی می گردند.	یاتاقان محور سنگ ، چرخنده های کششی ، محور - دستگاه تقسیم
H7/ h6		این اجزاء به صورت سرشی در یکدیگر عمل کرده و با دست قابل حرکت هستند .	مرغک در دستگاه مرغک ، بوش میل راهنما
لنی یا پرسی			
H7/j6	تعیین نشده	اجزاء با ضربه های آرام و یا با دست جا به جا می شوند.	فلکه های تسمه ، چرخنده ها ، توپها و محور ها با اتصال خارفتری و گوه ای
H7/n6		اجزاء با نیروی کم جا به جا می شوند .	بوش یاتاقان ، گژبین ، میل راهنما
پرسی			
H7/ r6	تعیین نشده	این اجزاء رومی توان با را صرف نیروی زیاد جازد .	بوش یاتاقان در پوسته
H7/s6		این اجزاء را می توان فقط با صرف نیروی زیاد ، و یا با استفاده از انبساط و انقباض جازد.	تاج چرخنده ، حلقه های انقباضی
H8/u8		این اجزاء فقط با انبساط و یا انقباض در یکدیگر جازده می شوند .	چرخ روی محور ، کویلینگ روی محور

a) موارد ذکر شده پررنگ ارجحیت دارد .

مقایسه با (11.84) DIN 5425 T1		تولرانسهای مورد نیاز برای مونتاژ یاتاقانها (غلتشی)			
یاتاقان محوری					
نوع بار وارده	نوع یاتاقان	روی محور		روی پوسته یاتاقان	
		نوع بار	تولرانس محور	نوع بار	تولرانس پوسته
بار ترکیبی محوری/ شعاعی	یاتاقانهای محوری : ساجمه ای مایل ، بشکه ای خود تنظیم ، مخروطی	محیطی (گسترده)	j k m	متمركز	H J
		متمركز	j	محیطی (گسترده)	K M
فقط بار محوری	یاتاقانهای محوری : ساجمه ای ، استوانه ای و بشکه ای	-	h j k	-	H G E

3

انطباقات یاتاقانهای غلتشی (بلیبرینتگها) و تارانسهای عمومی

DIN 5425 T1 (11.84) مقایسه با

تارانس مونتاژ یاتاقانهای غلتشی

یاتاقان شعاعی

حلقه داخلی (محور)				حلقه بیرونی (پوسته)			
نوع بار	انطباق	مقدار بار	تارانس یاتاقان ساجمه ای، استوانه ای، بشکه ای	نوع بار	انطباق	مقدار بار	تارانس یاتاقان ساجمه ای، استوانه ای، بشکه ای
محیطی (گسترده)	تکیه گاه ثابت لازم است	کم	h k	متمرکز	تکیه گاه آزاد مجاز است	به اندازه دلخواه بزرگ	J
		متوسط	j k m				H G F
		زیاد	m n				F
متمرکز	تکیه گاه آزاد مجاز است	به اندازه دلخواه بزرگ	j h g f	محیطی	تکیه گاه ثابت لازم است	کم	J K
			متوسط			K M	M N
			زیاد			-	N P

تارانس عمومی (قدیمی، منسوخ)

DIN 7168 T1(5.81) مقایسه با

تارانس طول

درجه تارانس	از 0,5	از 3	از 6	از 30	از 120	از 400	از 1000	از 2000	از 4000
	تا 3	تا 6	تا 30	تا 120	تا 400	تا 1000	تا 2000	تا 4000	تا 8000
f (ظریف)	$\pm 0,05$	$\pm 0,05$	$\pm 0,1$	$\pm 0,15$	$\pm 0,2$	$\pm 0,3$	$\pm 0,5$	$\pm 0,8$	-
m (متوسط)	$\pm 0,1$	$\pm 0,1$	$\pm 0,2$	$\pm 0,3$	$\pm 0,5$	$\pm 0,8$	$\pm 1,2$	± 2	± 3
g (خشن)	$\pm 0,15$	$\pm 0,2$	$\pm 0,5$	$\pm 0,8$	$\pm 1,2$	± 2	± 3	± 4	± 5
sg (خیلی خشن)	-	$\pm 0,5$	± 1	$\pm 1,5$	± 2	± 3	± 4	± 6	± 8

DIN 7168 T1(5.81) مقایسه با

تارانس گردبها، پخها و زوایا

درجه تارانس	شعاع گردبها و پخها محدوده تارانس به mm برای محدوده اندازه نامی					اندازه زوایا محدوده تارانس به درجه یا دقیقه برای محدوده اندازه نامی (ضلع کوتاهتر)				
	از 0,5 تا 3	از 3 تا 6	از 6 تا 30	از 30 تا 120	از 120 تا 400	تا 10	از 10 تا 50	از 50 تا 120	از 120 تا 400	بالای 400
f (ظریف)	$\pm 0,2$	$\pm 0,5$	± 1	± 2	± 4	$\pm 1^\circ$	$\pm 30'$	$\pm 20'$	$\pm 10'$	$\pm 5'$
m (متوسط)	$\pm 0,2$	$\pm 0,5$	± 1	± 2	± 4	$\pm 1^\circ 30'$	$\pm 50'$	$\pm 25'$	$\pm 15'$	$\pm 10'$
g (خشن)	$\pm 0,2$	± 1	± 2	± 4	± 8	$\pm 3^\circ$	$\pm 2^\circ$	$\pm 1^\circ$	$\pm 30'$	$\pm 20'$
sg (خیلی خشن)	$\pm 0,2$	± 1	± 2	± 4	± 8	$\pm 3^\circ$	$\pm 2^\circ$	$\pm 1^\circ$	$\pm 30'$	$\pm 20'$

DIN 7168 T2 (7.86) مقایسه با

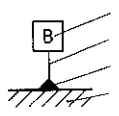
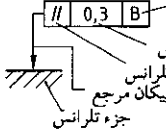
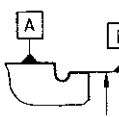
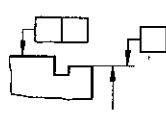
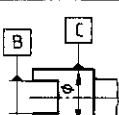
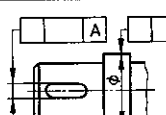
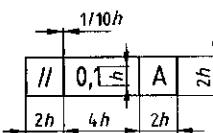
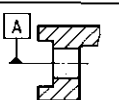
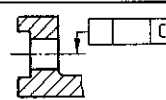
تارانسهای عمومی هندسی و وضعی

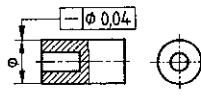
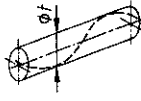
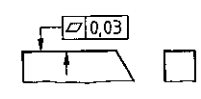

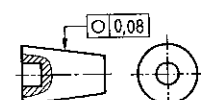
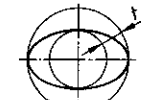
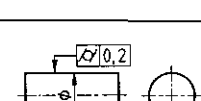


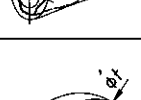

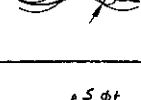
درجه تارانس	محدوده تارانسهای عمومی به mm برای راستی و تختی							تارانس تقارن	تارانس لنگی طولی وعرضی
	تا 6	از 6 تا 30	از 30 تا 120	از 120 تا 400	از 400 تا 1000	از 1000 تا 2000	از 2000 تا 4000		
R	0,004	0,01	0,02	0,04	0,07	0,1	-	0,3	0,1
S	0,008	0,02	0,04	0,08	0,15	0,2	0,3	0,5	0,2
T	0,025	0,06	0,12	0,25	0,4	0,6	0,9	1	0,5
U	0,1	0,25	0,5	1	1,5	2,5	3,5	2	1

تلازلهای هندسی و وضعی

DIN ISO 1101(3.85) مقایسه با

نحوه بیان در نقشه کشی

اصطلاحات عمومی	مرجع	اجزاء مورد نظر
<p>هنگامی از تلازلهای هندسی و وضعی در نقشه ها استفاده می شود که بنا به دلایل ساخت ، عملکرد یا قابلیت تعویض شدن قطعه کار ، به آن نیاز باشد.</p>	<p>حرف مرجع خط مرجع مثلث مرجع جزء مرجع</p> 	<p>حروف کمکی (در صورت لزوم) $\parallel 0,3 B$ مقدار تلازلس علامت تلازلس خط با پیکان مرجع جزء تلازلس</p> 
	<p>مرجع یک سطح و یا یک خط است.</p> 	<p>تلازلس بر اساس سطح و خط مرجع</p> 
	<p>مرجع ، سطح وسط شیار و محور قطر است.</p> 	<p>تلازلس بر اساس سطح وسط شیار و محور قطر مرجع</p> 
<p>ابعاد چار چوب تلازلس</p>  <p>ارتفاع حروف h</p>	<p>مرجع ، محوری یا خط مرکزی مشترك است.</p> 	<p>تلازلس بر اساس محور یا خط مرکزی مشترك</p> 

انواع تلازلس	علامت و معانی	علامت در نقشه فنی	توضیحات	منطقه تلازلس
تلازلس هندسی	—	راستی	 <p>محور تلازلس استوانه (استوانه بیرون) باید در داخل استوانه ای به قطر $t = 0,04 \text{ mm}$ قرار گیرد.</p>	
	▭	تختی	 <p>سطح تلازلسی باید بین دو سطح موازی که فاصله آنها از یکدیگر $t = 0,03 \text{ mm}$ است قرار گیرد.</p>	
	○	گردی	 <p>خط پیرامون در هر سطح برش عمود بر محور باید بین دو دایره هم مرکز که فاصله آنها از یکدیگر $t = 0,08 \text{ mm}$ می باشد ، قرار گیرد .</p>	
	⊙	استوانه ای	 <p>سطح پیرامون تلازلسی استوانه باید بین دو استوانه هم-محور که به فاصله $t = 0,2 \text{ mm}$ از یکدیگر می-باشند ، قرار گیرد .</p>	
	⌒	فرم خطی	 <p>پروفیل تلازلسی باید بین دو خط پوش که فاصله آنها توسط دوایری به قطر $t = 0,06 \text{ mm}$ محدود شده است ، قرار گیرد . مرکز این دایره ها بر روی خط ایده-آل قرار می گیرد .</p>	
	⌒	فرم سطحی	 <p>سطح تلازلسی بایستی بین دو سطح پوش که فاصله آنها توسط کره هائی به قطر $t = 0,3 \text{ mm}$ از یکدیگر محدود شده است ، قرار گیرد . مرکز کره ها بر روی سطح ایده آل هندسی قرار دارد .</p>	 <p style="text-align: right;">کره ϕt</p>

3

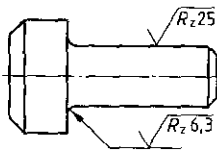
تولرانسهای هندسی و وضعی

انواع تولرانس	علامت ومعانی	علامت در نقشه فنی	توضیحات	منطقه تولرانس
تولرانس راستا	موازی بودن		سطح تولرانسی باید بین دو سطح که با محور مرجع A موازی بوده و فاصله آنها از یکدیگر می باشد قرار گیرد. $t = 0,3 \text{ mm}$	
	عمود بودن		سطح عرضی تولرانسی باید بین دو سطح موازی که بر محور مرجع B عمود بوده و فاصله آنها از یکدیگر برابر $t = 0,04 \text{ mm}$ باشد، قرار گیرد.	
	شیب دار بودن		سطح تولرانسی شیب دار باید بین دو سطح موازی که نسبت به محور مرجع B شیب دار بوده و فاصله آنها از یکدیگر $t = 0,2 \text{ mm}$ می باشد، قرار گیرد. زاویه ایده آل هندسی 60° است.	
تولرانس مکانی	تولرانس موقعیت		هر خط تولرانسی مشخص شده باید بین دو خط موازی با فاصله $t = 0,08 \text{ mm}$ قرار گیرد.	
	هم مرکزی و هم محوری		محور قسمت تولرانس میله باید در داخل استوانه ای هم مرکز نسبت به محور مرجع A-B و به قطر $t = 0,3 \text{ mm}$ قرار گیرد.	
	تقارن		سطح تولرانس میانی شیار باید بین دو سطح موازی با فاصله $t = 0,05 \text{ mm}$ قرار گیرد، که نسبت به دو سطح خارجی متقارن می باشد.	
تولرانس دورانی	لنگی طولی		به هنگام دوران میله حول محور مرجع A-B انحراف لنگی طولی هر سطح اندازه گیری عمود بر محور نباید از $t = 0,3 \text{ mm}$ تجاوز نماید.	
	لنگی عرضی		به هنگام دوران میله حول محور مرجع F، انحراف لنگی عرضی در هر استوانه اندازه گیری نباید از $t = 0,3 \text{ mm}$ تجاوز نماید.	
تولرانس دورانی کل	لنگی طولی		به هنگام دوران حول محور مرجع C-D و جابه جایی محوری، تمام نقاط سطوح باید در داخل استوانه تو خالی به ضخامت $t = 0,3 \text{ mm}$ قرار گیرد.	
	لنگی عرضی		به هنگام دوران حول محور مرجع F و با جابه جایی در همه شمعاعا تمام نقاط سطوح باید در فاصله $t = 0,2 \text{ mm}$ قرار گیرند.	

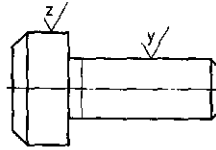
مشخصات صافی سطح و سختکاری

نمونه های چگونگی درج مشخصات در نقشه ها

$$3 \sqrt{R_z 100} \left(\sqrt{R_z 25} \sqrt{R_z 6,3} \right)$$



$$5 \sqrt{3,2} \left(\sqrt{\quad} \right)$$



سنگ خورده
 $y = \sqrt{\quad}$
 پوشش کرم
 $z = \sqrt{\quad}$

مقدار زیری چند سطح مختلف را در کنار عدد موقعیت می نویسند.
 درجه 'زبری روی نقشه را در پراکنش درج می کنند.

برای سادگی بیان ، مشخصات صافی سطح را با حروف نوشته و سپس آنها را جداگانه توضیح می دهند.

زبری میانگین R_a به μm و درجه زبری N

R_a	50	25	12,5	6,3	3,2	1,6	0,8	0,4	0,2	0,1	0,05	0,025
N	N 12	N 11	N 10	N 9	N 8	N 7	N 6	N 5	N 4	N 3	N 2	N 1

مقایسه با (منسوخ) DIN 3141

مشخصات صافی سطح

معنی طبق DIN 140	علامت صافی سطح	$R_z (R_t) \mu m$				$R_a \mu m$			
		R1	R2	R3	R4	R1	R2	R3	R4
سطح خام با روش ساخت دقیق بدون براده برداری		دلخواه				نحوه انتخاب: خام \checkmark			
زبر شیارها محسوس بوده و با چشم غیر مسلح دیده می شوند		160	100	63	25	25	12,5	6,3	3,2
پرداخت شیارها با چشم غیر مسلح هم دیده می شوند.		40	25	16	10	6,3	3,2	1,6	1,6
پرداخت ظریف شیارها دیگر با چشم غیر مسلح دیده نمی شوند.		16	6,3	4	2,5	1,6	0,8	0,4	0,2
		-	1	1	0,4	-	0,1	0,1	0,025

مقایسه با (5.77) T2, T4; (11.76) T3 DIN 6773

علامت سختکاری

عملیات حرارتی تمام قطعه	سختکاری موضعی	سختکاری سطحی	سختکاری نفوذی
 سخت شده $59 + 4 HRC$	 250^{+0}	 محل اندازه گیری 1 محل اندازه گیری 2	
بهسازی شده $300 + 50HB$ $2,5/187,5$	سخت و آبیال شده تا $58+3HRC$	سختکاری سطحی ، تمام قطعه برگشت به 30 HV 120 + 600 محل اندازه گیری 1: $R_{ht} 450 = 1,8 + 1,3$ محل اندازه گیری 2: $R_{ht} 450 = 1,2 + 1,2$	سخت کاری کربوره با برگشت به $58 + 5HRC \text{ Eht} = 0,8 + 0,2$ نفوذ کربن در تمام قطعه مجاز است
علامت مشخصه محل اندازه گیری	محدوده مشخص نشده را نباید سختکاری کرده و برگشت داد .	عمق نفوذ محل اندازه گیری 1 با سختی 30 HV 450 (سختی ویکرز) باید حداقل 1,8 mm و حداکثر 3,1 mm باشد.	سختی سطحی باید $58 \dots 63 HRC$ عمق سختی نفوذی $1,8 \text{ mm} \dots 1,0 \text{ mm}$

تعریف زبری سطح Ra

Ra عبارت است از میانگین ارتفاعات زبری سطح. برای درک بهتر مطلب به (شکل-۱) توجه کنید. طولی از سطح مورد نظر را به مقدار 2.5mm برای ارزیابی انتخاب کردیم، سپس توسط میکروسکوپ قوی طول مورد ارزیابی L را چند برابر بزرگ تر کردیم تا (شکل-۲) به دست آید.

حالا خط میانگین (خط میانی) OX را به طور تقریبی به گونه ای در نظر می گیریم که در حد متوسط پستی ها (دره ها) و بلندی ها (قله ها) قرار بگیرد. به عبارت دیگر، باید مساحت انحراف بالایی خط (S_1) با مساحت انحراف های پایینی خط (S_2) تقریباً مساوی باشد (شکل-۳).

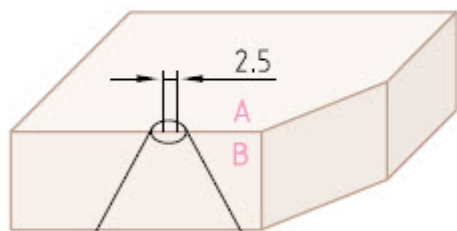
در (شکل-۴) داریم:

$$A_1 + A_2 + A_3 + \dots = A'_1 + A'_2 + A'_3 + \dots$$

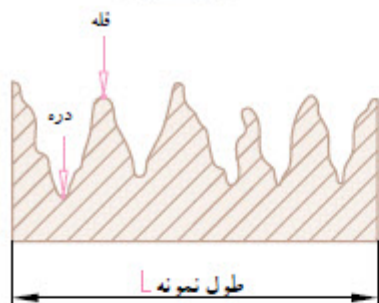
حال اگر مجموع مساحت ها را به طول نمونه مورد ارزیابی تقسیم کنیم، مقدار Ra به دست می آید.

$$Ra = \frac{\text{مجموعه سطوح}}{\text{طول نمونه}}$$

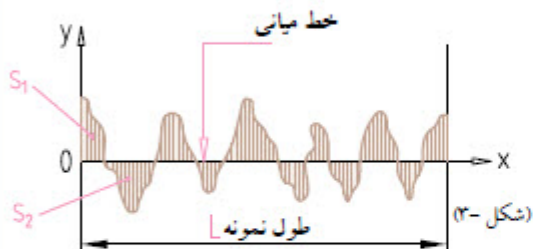
$$Ra = \frac{(A_1 + A_2 + A_3 + \dots) + (A'_1 + A'_2 + A'_3 + \dots)}{L}$$



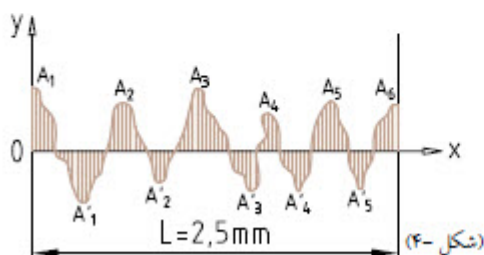
(شکل-۱)



(شکل-۲)



(شکل-۳)



(شکل-۴)

تعریف زبری سطح Rz

Rz عبارت است از میانگین بلندترین قله های (ارتفاعات)

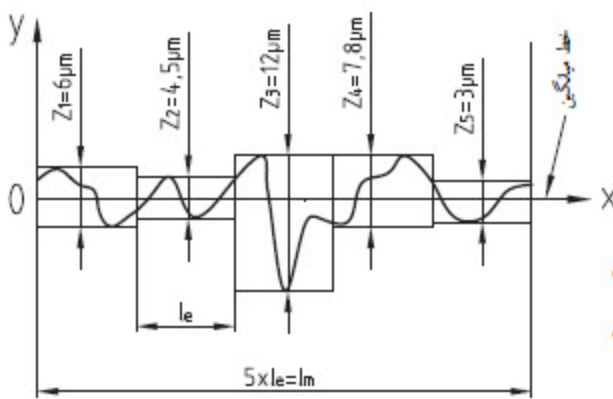
زبری در ۵ طول نمونه (le)

برای درک بهتر مطلب به شکل مقابل توجه کنید.

همانند آن چه که برای Ra گفته شد، طول نمونه مشخصی

را برای ارزیابی در نظر می گیریم. در این جا خط میانگین

OX نیز مطرح است.



$$Rz = \frac{1}{5}(Z_1 + Z_2 + Z_3 + Z_4 + Z_5)$$

$$Rz = \frac{1}{5}(6\mu\text{m} + 4.5\mu\text{m} + 12\mu\text{m} + 7.8\mu\text{m} + 3\mu\text{m})$$

$$Rz = \frac{33.3}{5} = 6.66\mu\text{m}$$

طول نمونه L را به پنج قسمت مساوی (le) تقسیم می کنیم.

Rz برابر با میانگین ۵ ارتفاع Z1 تا Z5 در طول مورد

ارزیابی L است. هر عمق ناصافی Z، فاصله بین بالاترین و

پایین ترین نقطه در فاصله اندازه گیری le است.

مقدار Rz (مانند Ra) به طور خودکار توسط وسایل

اندازه گیری قابل سنجش و نمایش است.



با دستگاه های ثابت یا سیار مقدار کیفیت سطح برای Ra یا Rz قابل نمایش است و چاپ نمودار آن، به همراه سایر مقادیر و پارامترهای دیگر زبری سطح نیز، امکان پذیر است.



مشخصات ویژه کیفیت سطح

در استاندارد جدید (رادیکالی) مشخصات مختلفی از سطح، از جمله جهت خواب سطح، طول نمونه مورد اندازه گیری، مقدار مجاز ماشین کاری و ... آورده می شود.

• جایگاه نشانه ها نسبت به علامت کلی مطابق شکل زیر است:

(a) مقدار زبری Ra بر حسب μm (با عدد درجه زبری N)
(b) روش تولید، نوع پوشش و ...

(c) طول نمونه

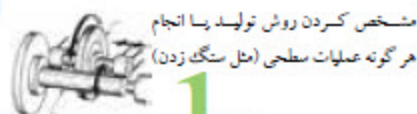
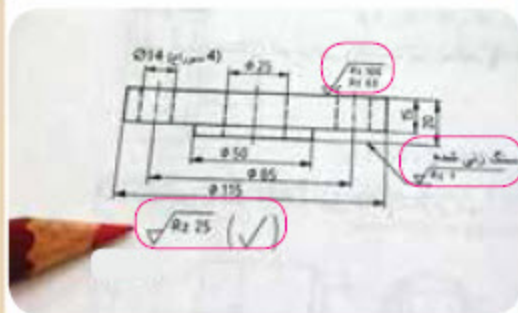
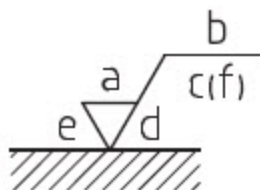
(d) جهت شیار (جهت تولید)

(e) اضافه تراش (مقدار مجاز

ماشین کاری)

(f) سایر مقادیر کیفیت سطح که

داخل پراتز نوشته می شود.



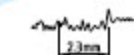
مشخص کردن روش تولید یا انجام هر گونه عملیات سطحی (مثل سنگ زدن)

b

مقدار زبری Ra بر حسب μm
با عدد درجه زبری (N).



a

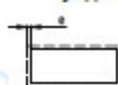


مشخص کردن طول نمونه این طول فقط زمانی نوشته می شود که با مقادیر استاندارد متفاوت باشد.

c (f)

سایر مقادیر زبری سطح
مثل Rz

مقدار براده برداری مجاز
به میلیمتر



e

d



جهت شیار (جهت تولید)

اگر نیاز به کنترل در جهت تولید باشد از علامت مربوطه (مطابق جدول صفحه ۱۹۶) استفاده می شود.

سطح قطعه کار



ارتباط Ra و Rz با همدیگر

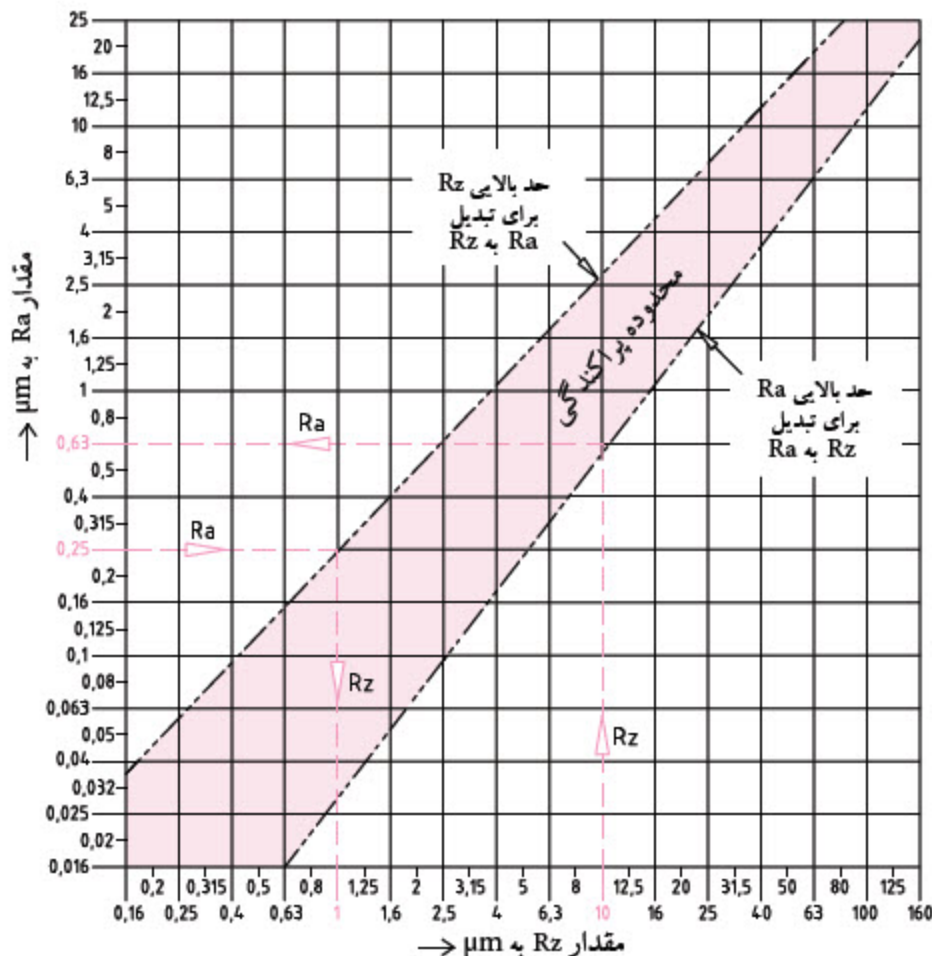
نمودار تبدیل (مقایسه ای) مقدار زبری Ra و Rz مشخصات کیفیت سطح در برخی از نقشه ها به روش Ra و در برخی دیگر به روش Rz معرفی می شوند. برای تبدیل مقادیر Ra به Rz و بالعکس می توانید از نمودار زیر استفاده کنید:

✦ برای تبدیل Ra به Rz از روی محور عمودی مثلاً مقدار $Ra = 0,25 \mu m$ را انتخاب می کنیم به سمت راست امتداد می دهیم. پس از برخورد با اولین خط شیب دار (قسمت بالایی محدوده پراکندگی) آن را به سمت پایین امتداد می دهیم تا مقدار $Rz = 1 \mu m$ به دست می آید.

سوال: برای $Ra = 0,1 \mu m$ معادل Rz آن چه مقدار است؟

✦ برای تبدیل Rz به Ra از روی محور افقی مثلاً مقدار $Rz = 10 \mu m$ را انتخاب می کنیم و به سمت بالا امتداد می دهیم. پس از برخورد با اولین خط شیب دار (قسمت پایین محدوده پراکندگی) آن را به سمت چپ امتداد می دهیم تا مقدار $Ra = 0,63 \mu m$ به دست آید.

سوال: برای $Rz = 2,5 \mu m$ معادل Ra آن چه مقدار است؟

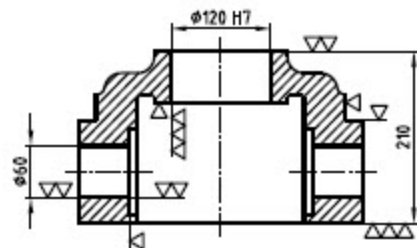


تبدیل علائم قدیم به علائم جدید

به دلایلی ممکن است نیاز داشته باشیم علائم قدیم را به جدید تبدیل کنیم.

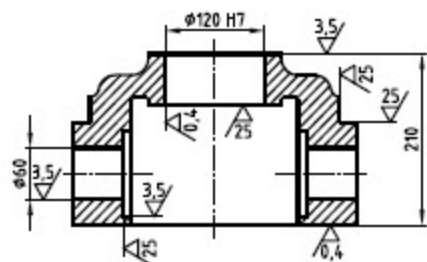
برای مثال، (شکل ۱-۱) نقشه ای قدیمی را نشان می دهد که با روش مثلث ها علامت گذاری شده است و باید به نقشه ای مطابق استاندارد جدید تبدیل شود.

به کمک جدول زیر می توانیم علائم پرداخت سطح این نقشه را از روش مثلث ها به روش جدید Ra (شکل ۲-۲) یا Rz (شکل ۳-۳) یا برحسب عدد درجه زیری N (شکل ۴-۴) ارائه کنیم.



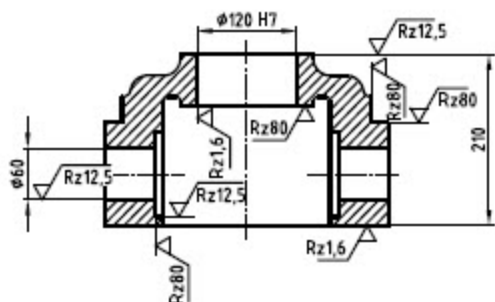
(شکل ۱-۱)

~ (▽,▽▽,▽▽▽)



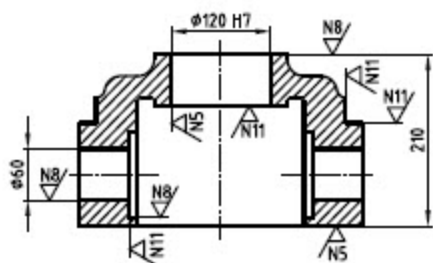
(شکل ۲-۲)

✓ (0.4/3.5/25/)



(شکل ۳-۳)

✓ (√Rz1.6, √Rz12.5, √Rz80)



(شکل ۴-۴)

✓ (N5, N8, N11/)

روش مثلث ها	Ra (μm)	Rz (μm)	N
~	✓	✓	-
▽	50/	√Rz160	N12/
	25/	√Rz80	N11/
	12.5/	√Rz40	N10/
▽▽	6.3/	√Rz25	N9/
	3.2/	√Rz12.5	N8/
	1.6/	√Rz6.3	N7/
▽▽▽	0.8/	√Rz3.15	N6/
	0.4/	√Rz1.6	N5/
	0.2/	√Rz0.8	N4/
▽▽▽▽	0.1/	√Rz0.4	N3/
	0.05/	√Rz0.2	N2/
	0.025/	√Rz0.16	N1/

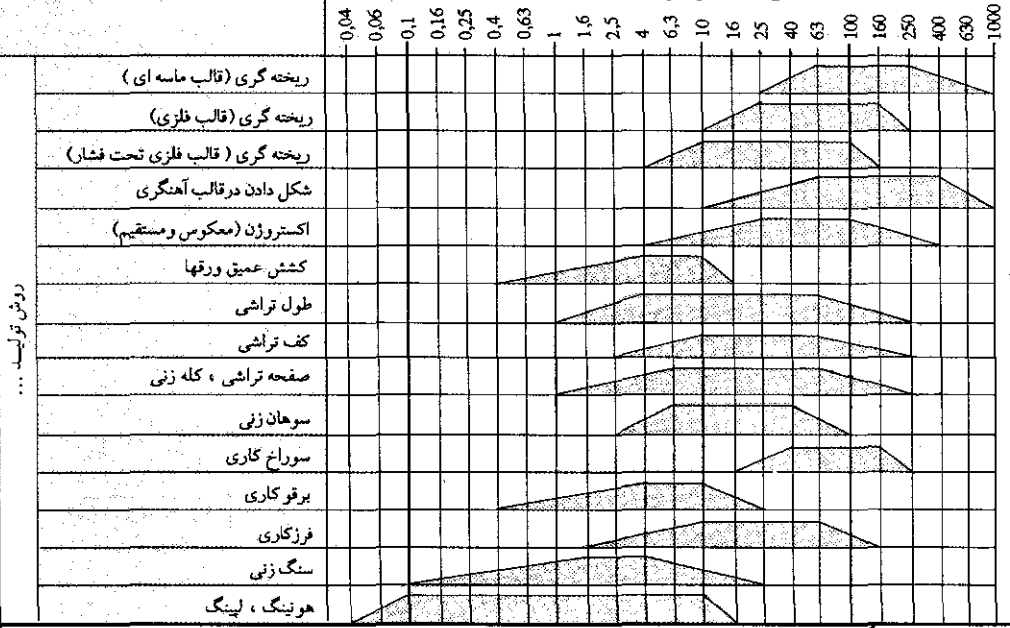
صافی سطح قابل دستیابی

مقایسه با (3.81) DIN 4766 T1

مقدار میانگین زبری "R_z" قابل دستیابی

(1 μm = 0,001 mm)

R_z به میکرومتر (μm)

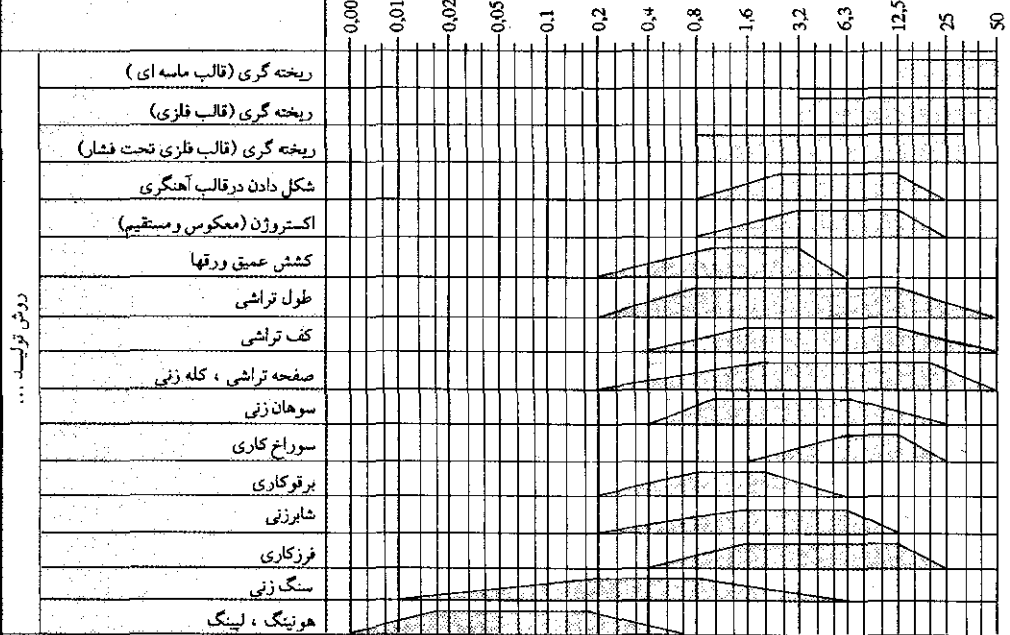


مقایسه با (3.81) DIN 4766 T2

مقدار زبری میانگین "R_a" قابل دستیابی

(1 μm = 0,001 mm)

R_a به میکرومتر (μm)



درجه زبری N

1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12

صافی سطح قابل دستیابی
بافت خاص

توضیح علامت: صافی سطح در
تولیدی دقت

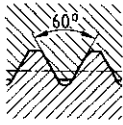
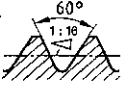
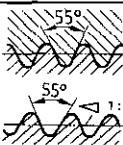






رزوه ها

مقایسه با (1.88) DIN 202

خلاصه ای در باره رزوه ها

رزوه های راست گرد، یک راه

نام رزوه	پروفیل رزوه	حروف مشخصه	مثال مشخصه	اندازه نامی	کاربرد
رزوه - ISO متریک		M	DIN 14 - M 08	0,3 تا 0,9 mm	ساعت ، صنایع دقیق
			DIN 13 - M 30	1 تا 68 mm	عمومی (رزوه معمولی)
			DIN 13 - M20x1	1 تا 1000 mm	عمومی (رزوه معمولی)
			DIN 2510 - M 36	12 تا 180 mm	پیچ باندن کششی
			DIN 158 - M 30 x 2	6 تا 60 mm	رزوه داخلی برای پسچهای بست ر روغن خورها
رزوه متریک با لقی زیاد		M	DIN 158 - M 30 x 2 keg	6 تا 60 mm	پسچهای بست و روغن خورها
رزوه داخلی متریک استوانه ای			DIN ISO 228-G1 1/2 (داخل) DIN ISO 228-G1 1/2 (خارج)	1/8 تا 6 inch	رزوه لوله ، بدون آب بندی
رزوه خارجی متریک مخروطی		Rp	DIN 2999 - Rp 1/2	1/16 تا 6 inch	رزوه لوله با آب بندی ، برای لوله های فیتینگ و ماسوره ها
رزوه لوله ، استوانه ای			DIN 3858 - Rp 1/8	1/8 تا 1 1/2 inch	
رزوه لوله ، مخروطی			DIN 2999 - R 1/2	1/16 تا 6 inch	
رزوه لوله ، مخروطی (رزوه خارجی)	DIN 3859 - R 1/8 - 1	1/4 تا 1 1/2 inch			
رزوه فونته ای - ISO متریک		Tr	DIN 103 - Tr 40 x 7	8 تا 300 mm	عمومی ، به عنوان رزوه انتقال حرکت
رزوه دنده آره ای		S	DIN 513 - S 48 x 8	10 تا 640 mm	عمومی ، به عنوان رزوه انتقال حرکت
رزوه دنده گرد		R d	DIN 405 - Rd 40 x 1/6	8 تا 200 mm	عمومی
			DIN 20 400 - Rd 40 x 5	10 تا 300 mm	رزوه دنده گرد یا فاصله انتقال زیاد
رزوه لوله های حامل کابل		Pg	DIN 40 430 - Pg 21	Pg 7 تا Pg 48	الکتروتکنیک

رزوه های چپ گرد و رزوه های چند راه

انواع رزوه	توضیح	مشخصه کوتاه
رزوه چپ گرد	علامت کوتاه "LH" ، بعد از مشخصه کامل رزوه قرار می گیرد (LH=Left Hand).	M 30 - LH Tr 40 x 7 - LH
رزوه راست گرد چند راه	بعد از علامت کوتاه و قطر رزوه گام حقیقی P_n و گام ظاهری P قرار می گیرد.	Tr 40 x 14 P7
رزوه چپ گرد چند راه	بعد از مشخصه رزوه چند راه علامت "LH" قرار می گیرد.	Tr 40 x 14 P7 - LH

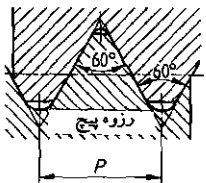
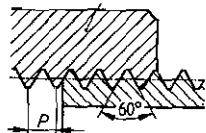
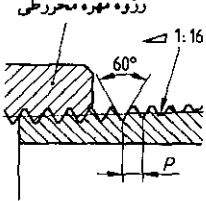

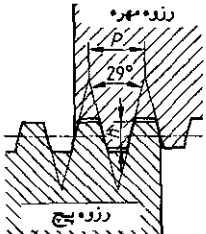

در مورد اجزائی که رزوه های - راست گرد و چپ گرد دارند بعد از مشخصه رزوه راست گرد علامت کوتاه "RH" (RH=Right-Hand) و بعد از مشخصه رزوه چپ گرد علامت "LH" قرار می گیرد.

گام ظاهری P : گام حقیقی $P_n = P \times \text{تعداد راه}$

انواع رزوه ها

مقایسه با (01.88) DIN 202

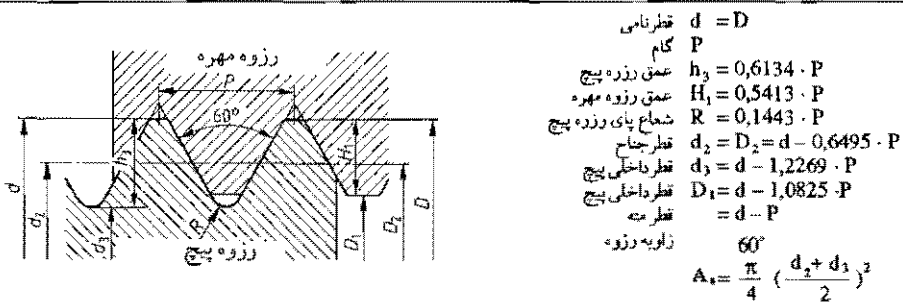
رزوه ها طبق استاندارد کشورهای خارجی (غیرآلمان، انتخابی)

نام رزوه	پروفیل رزوه	علامت کوتاه	مثال مشخصه	معنی	کشور
رزوه استاندارد آمریکا، دنده درشت (Unified Coarse Thread)	 <p style="text-align: center;">رزوه مهره</p> <p style="text-align: center;">رزوه پیچ</p> <p style="text-align: center;">P</p>	UNC	1/4 - 20 UNC - 2A	رزوه های - UNC با قطر - نمای 1/4 inch ، 20 دنده در اینچ ، درجه انطباق 2A	USA, GB, CDN
رزوه استاندارد آمریکا، دنده ریز (Unified fine Thread)		UNF	1/4 - 28 UNF - 3A	رزوه - UNF با قطر نامی ، 1/4 inch ، 28 دنده در اینچ ، درجه انطباق 3 A	USA, GB, CDN
رزوه استاندارد آمریکا، دنده خیلی ریز (Unified fine Thread)		UNEF	1/4 - 32 UNEF - 3A	رزوه - UNEF با قطر نامی ، 1/4 inch ، 32 دنده در اینچ درجه انطباق 3 A	USA, GB, CDN
رزوه استاندارد آمریکا خاص (Unified Special thread)		UNS	1/4 - 27 UNS	رزوه - UNS با قطر نامی ، 1/4 inch ، 27 دنده در اینچ	USA, GB, CDN
رزوه لوله استوانه ای برای اتصالات مکانیکی	رزوه مهره استوانه ای 	NPSM	1/2 - 14 NPSM	رزوه - NPSM با قطر نامی ، 1/2 inch ، 14 دنده در اینچ	USA
رزوه لوله مخروطی استاندارد آمریکا	رزوه مهره مخروطی 	NPT	3/8 - 18 NPT	رزوه - NPT با قطر نامی ، 3/8 inch ، 18 دنده در اینچ	USA
رزوه لوله مخروطی استاندارد آمریکا، دنده ریز		NPTF	1/2 - 14 NPTF (آب بند خشک)	رزوه - NPTF با قطر نامی 1/2 inch ، 14 دنده در اینچ	USA
رزوه استاندارد آمریکا، دنده فورتکه $h = 0,5 \cdot P$	رزوه مهره 	Acme	1 3/4 - 4 Acme - 2G	رزوه Acme با قطر نامی 1 3/4 inch ، 4 دنده در اینچ	USA, GB
رزوه استاندارد آمریکا، دنده فورتکه ای $h = 0,3 \cdot P$		Stub- Acme	1/2 - 20 Stub - Acme	رزوه Stub-Acme با قطر نامی 1/2 inch ، 20 دنده در اینچ	USA

رزوه ها

DIN 13 (12.86) مقایسه با

رزوه های - ISO متریک ، ابعاد



سری 1 رزوه های معمولی ⁽¹⁾ ، اندازه به mm

مشخصه رزوه	گام P	Ø - جناح		Ø - داخلی		عمق رزوه		شعاع پای دهنه پیچ R	سطح مقطع تنش A _s mm ²	Ø - ته	سوراخ مترسری برای عبور پیچ ⁽²⁾		اندازه آچار خور ⁽³⁾
		d ₂ = D ₂	d ₃	مهره D ₁	پیچ d ₃	مهره H ₁	پیچ h ₃				متوسط	ظریف	
M 1	0,25	0,84	0,69	0,73	0,15	0,14	0,04	0,46	0,76	1,1	1,2	-	
M 1,2	0,25	1,04	0,89	0,93	0,15	0,14	0,04	0,73	0,95	1,3	1,4	-	
M 1,6	0,35	1,38	1,17	1,22	0,22	0,19	0,05	1,27	1,3	1,7	1,8	3,2	
M 2	0,4	1,74	1,51	1,67	0,25	0,22	0,06	2,07	1,6	2,2	2,4	4	
M 2,5	0,45	2,21	1,95	2,01	0,28	0,24	0,07	3,39	2,1	2,7	2,9	5	
M 3	0,5	2,68	2,39	2,46	0,31	0,27	0,07	5,03	2,5	3,2	3,4	5,5	
M 4	0,7	3,55	3,14	3,24	0,43	0,38	0,10	8,78	3,3	4,3	4,5	7	
M 5	0,8	4,48	4,02	4,13	0,49	0,43	0,12	14,2	4,2	5,3	5,5	8	
M 6	1	5,35	4,77	4,92	0,61	0,54	0,14	20,1	5,0	6,4	6,6	10	
M 8	1,25	7,19	6,47	6,65	0,77	0,68	0,18	36,6	6,8	8,4	9	13	
M 10	1,5	9,03	8,16	8,38	0,92	0,81	0,22	58,0	8,5	10,5	11	16	
M 12	1,75	10,86	9,85	10,11	1,07	0,95	0,25	84,3	10,2	13	13,5	18	
M 16	2	14,70	13,55	13,84	1,23	1,08	0,29	157	14	17	17,5	24	
M 20	2,5	18,38	16,93	17,29	1,53	1,35	0,36	245	17,5	21	22	30	
M 24	3	22,05	20,32	20,75	1,84	1,62	0,43	353	21	25	26	36	
M 30	3,5	27,73	25,71	26,21	2,15	1,89	0,51	561	26,5	31	33	46	
M 36	4	33,40	31,09	31,67	2,45	2,17	0,58	817	32	37	39	55	
M 42	4,5	39,08	36,48	37,13	2,76	2,44	0,65	1121	37,5	43	45	65	
M 48	5	44,75	41,87	42,59	3,07	2,71	0,72	1473	43	50	52	75	
M 56	5,5	52,43	49,25	50,05	3,37	2,98	0,79	2030	50,5	58	62	85	
M 64	6	60,10	56,64	57,51	3,68	3,25	0,87	2676	58	66	70	95	

رزوه های دنده ریز ، اندازه به mm

مشخصه رزوه	Ø - جناح	Ø - داخلی		مشخصه رزوه	Ø - جناح	Ø - داخلی		مشخصه رزوه	Ø - جناح	Ø - داخلی	
		پیچ d ₃	مهره D ₁			پیچ d ₃	مهره D ₁			پیچ d ₃	مهره D ₁
M 2 × 0,2	1,870	1,755	1,783	M 10 × 1	9,350	8,773	8,917	M 30 × 1,5	29,026	28,160	28,376
M 2,5 × 0,25	2,338	2,193	2,229	M 12 × 1	11,350	10,773	10,917	M 30 × 2	28,701	27,546	27,835
M 3 × 0,35	2,773	2,571	2,621	M 12 × 1,25	11,188	10,466	10,647	M 36 × 1,5	35,026	34,160	34,376
M 4 × 0,5	3,675	3,387	3,459	M 16 × 1	15,350	14,773	14,917	M 36 × 2	34,701	33,546	33,835
M 5 × 0,5	4,675	4,387	4,459	M 16 × 1,5	15,026	14,160	14,376	M 42 × 1,5	41,026	40,160	40,376
M 6 × 0,75	5,513	5,080	5,188	M 20 × 1	19,350	18,773	18,917	M 42 × 2	40,701	39,546	39,835
M 8 × 0,75	7,513	7,080	7,188	M 20 × 1,5	19,026	18,160	18,376	M 48 × 1,5	47,026	46,160	46,376
M 8 × 1	7,350	6,773	6,917	M 24 × 1,5	23,026	22,160	22,376	M 48 × 2	46,701	45,546	45,835
M 10 × 0,75	9,513	9,080	9,188	M 24 × 2	22,701	21,546	21,835	M 56 × 1,5	55,026	54,160	54,376

اندازه رزوه هایی که در جدول نیستند، طبق فرمولهای بالا محاسبه می شود.

(1) سری 2 و سری 3 شامل مقادیر میانی نیز هستند (مثلاً M7 و M9 ، M14 و M17)

(2) مقایسه با DIN ISO 273

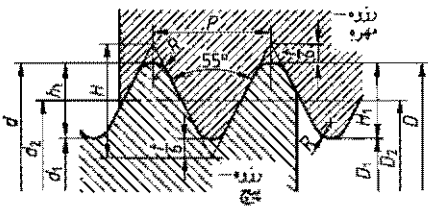
(3) مقایسه با DIN ISO 272

رزوه ها

رزوه های - ویت روث

استاندارد نشده است .

$$\begin{aligned}
 d &= D \\
 d_1 = D_1 &= d - 1,28 \cdot P \\
 &= d - 2 \cdot t_1 \\
 d_2 = D_2 &= d - 0,640 \cdot P \\
 Z &= \frac{25,4 \text{ mm}}{P} \\
 h_1 = H_1 &= 0,640 \cdot P \\
 R &= 0,137 \cdot P \\
 &= 55^\circ
 \end{aligned}$$



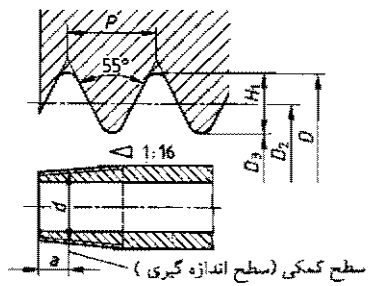
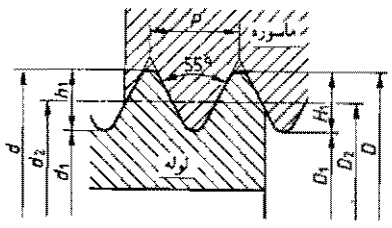
مشخصه رزوه d	اندازه پیچ و مهره به mm						مشخصه پیچ d	اندازه پیچ و مهره به mm					
	Ø- خارجی d=D	Ø- داخلی d1=D1	Ø- جناح d2=D2	تعداد رزوه در اینچ Z	عمق رزوه h1=H1	سطح مقطع داخلی mm²		Ø- خارجی d=D	Ø- داخلی d1=D1	Ø- جناح d2=D2	تعداد رزوه در اینچ Z	عمق رزوه h1=H1	سطح مقطع داخلی mm²
¼"	6,35	4,72	5,54	20	0,813	17,5	1 ¼"	31,75	27,10	29,43	7	2,324	577
⅜"	7,94	6,13	7,03	18	0,904	29,5	1 ½"	38,10	32,68	35,39	6	2,711	839
½"	9,53	7,49	8,51	16	1,017	44,1	1 ¾"	44,45	37,95	41,20	5	3,253	1131
⅝"	12,70	9,99	11,35	12	1,355	78,4	2"	50,80	43,57	47,19	4 ½"	3,614	1491
¾"	15,88	12,92	14,40	11	1,479	131	2 ¼"	57,15	49,02	53,09	4	4,066	1886
⅞"	19,05	15,80	17,42	10	1,627	196	2 ½"	63,50	55,37	59,44	4	4,066	2408
1"	22,23	18,61	20,42	9	1,807	272	3"	76,20	66,91	72,56	3 ½"	4,647	3516
1 ¼"	25,40	21,34	23,37	8	2,033	358	3 ¾"	88,90	78,89	83,89	3 ¼"	5,000	4888

مقیاسه با (4.85), DIN 2999 (7.83) DIN ISO 228

رزوه لوله - ویت روث

رزوه DIN ISO 228
رزوه داخلی و خارجی استوانه ای
عدم آب بندی در رزوه ها

رزوه DIN 2999
رزوه داخلی استوانه ای ، رزوه خارجی مخروطی
آب بندی در رزوه ها



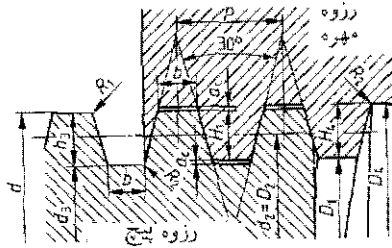
رزوه خارجی با درجه تراش A یا B ساخته می شود ، مثلاً G 1/2 A5.

علائم کوتاه		Ø- خارجی d=D	Ø- جناح d2=D2	Ø- داخلی d1=D1	گام P	تعداد رزوه در اینچ Z	عمق رزوه h1=H1	فاصله از سطح کمکی a
DIN ISO 228 رزوه خارجی و داخلی	DIN 2999 رزوه خارجی داخلی							
G 1/16	R 1/16 Rp 1/16	7,72	7,14	6,56	0,91	28	0,58	4,0
G 1/8	R 1/8 Rp 1/8	9,73	9,15	8,57	0,91	28	0,58	4,0
G 1/4	R 1/4 Rp 1/4	13,16	12,30	11,45	1,34	19	0,86	6,0
G 3/8	R 3/8 Rp 3/8	16,66	15,81	14,95	1,34	19	0,86	6,4
G 1/2	R 1/2 Rp 1/2	20,96	19,79	18,63	1,81	14	1,16	8,2
G 5/8	R 5/8 Rp 5/8	26,44	25,28	24,12	1,81	14	1,16	9,5
G 1	R 1 Rp 1	33,25	31,77	30,29	2,31	11	1,48	10,4
G 1 1/4	R 1 1/4 Rp 1 1/4	41,91	40,43	38,95	2,31	11	1,48	12,7
G 1 1/2	R 1 1/2 Rp 1 1/2	47,80	46,32	44,85	2,31	11	1,48	12,7
G 2	R 2 Rp 2	59,61	58,14	56,66	2,31	11	1,48	15,9
G 2 1/2	R 2 1/2 Rp 2 1/2	75,18	73,71	72,23	2,31	11	1,48	17,5
G 3	R 3 Rp 3	87,88	86,41	84,93	2,31	11	1,48	20,6
G 4	R 4 Rp 4	113,03	111,55	110,07	2,31	11	1,48	25,4
G 5	R 5 Rp 5	138,43	136,95	135,37	2,31	11	1,48	28,6
G 6	R 6 Rp 6	163,83	162,35	160,87	2,31	11	1,48	28,6

رزوه‌ها

مقایسه با (4.77) DIN 103 T1

رزوه‌های دنده دوزنقه‌ای - ISO متریک



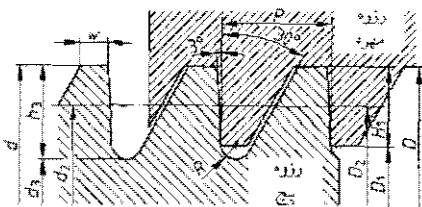
- d قطر نامی
- P گام ظاهری
- P_h گام حقیقی
- $n = P_h \cdot P$ تعداد (تخ)
- $d_2 = d - (P + 2 \cdot a_e)$ قطر داخلی رزوه بیچ
- $D_2 = d + 2 \cdot a_e$ قطر خارجی رزوه مهره
- $D_1 = d - p$ قطر داخلی رزوه مهره
- $d_2 = D_2 = d - 0,5 \cdot P$ قطر جناح رزوه
- $h_3 = H_3 = 0,5 \cdot P + a_e$ عمق رزوه بیچ و مهره
- $H_1 = 0,5 \cdot P$ ارتفاع درگیری دنده‌ها
- a_e لقی سر رزوه
- R_1, R_2 شعاع لبه رزوه
- $b = 0,366 \cdot P - 0,54 \cdot a_e$ عرض رنده تراشکاری
- زاویه رزوه 30°

انمازه	گام ظاهری P به mm			
	1,5	2...5	6...12	14...44
a_e	0,15	0,25	0,5	1
R_1	0,075	0,125	0,25	0,5
R_2	0,15	0,25	0,5	1

مشخصه رزوه	انمازه رزوه به mm						مشخصه رزوه	انمازه رزوه به mm					
	-Ø	-Ø داخلی		-Ø	عمق رزوه	عرض رنده تراش		-Ø	-Ø داخلی		-Ø	عمق رزوه	عرض رنده تراش
		جناح	بیچ						مهره	خارجی			
$d \times P$	$d_2 = D_2$	d_3	D_1	D_4	$h_3 = H_3$	b	$d \times P$	$d_2 = D_2$	d_3	D_1	D_4	$h_3 = H_3$	b
Tr 10 × 2	9	7,5	8	10,5	1,25	0,60	Tr 40 × 7	36,5	32	33	41	4	2,29
Tr 12 × 3	10,5	8,5	9	12,5	1,75	0,96	Tr 44 × 7	40,5	36	37	45	4	2,29
Fr 16 × 4	14	11,5	12	16,5	2,25	1,33	Tr 48 × 8	44	39	40	49	4,5	2,66
Tr 20 × 4	18	15,5	16	20,5	2,25	1,33	Tr 52 × 8	48	43	44	53	4,5	2,66
Tr 24 × 5	21,5	18,5	19	24,5	2,75	1,70	Tr 60 × 9	55,5	50	51	61	5	3,02
Tr 28 × 5	25,5	22,5	23	28,5	2,75	1,70	Tr 70 × 10	65	59	60	71	5,5	3,39
Tr 32 × 6	29	25	26	33	3,5	1,93	Tr 80 × 10	75	69	70	81	5,5	3,39
Tr 36 × 3	34,5	32,5	33	36,5	2,0	0,83	Tr 90 × 12	84	77	78	91	6,5	4,12
Tr 36 × 6	33	29	30	37	3,5	1,93	Tr 100 × 12	94	87	88	101	6,5	4,12
Tr 36 × 10	31	25	26	37	5,5	3,39	Tr 140 × 14	133	124	126	142	8	4,58

مقایسه با (4.85) DIN 513

رزوه‌های دنده ارو ای



- $d = D$ اندازه نامی رزوه
- P گام
- $d_3 = d - 1,736 \cdot P$ قطر داخلی بیچ
- $D_1 = d - 1,5 \cdot P$ قطر داخلی مهره
- $d_2 = D_2 = d - 0,75 \cdot P$ قطر متوسط
- $h_3 = 0,868 \cdot P$ عمق رزوه بیچ
- $H_1 = 0,75 \cdot P$ عمق رزوه مهره
- $R = 0,124 \cdot P$ شعاع پای رزوه بیچ
- $w = 0,264 \cdot P$ عرض رزوه در قطر خارجی
- زاویه رزوه 33°

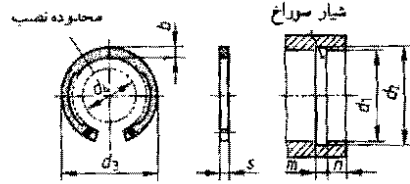
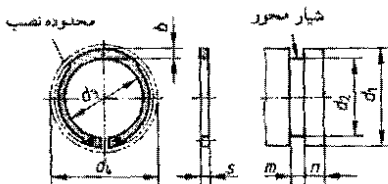
مشخصه رزوه	بیچ		مهره		-Ø	مشخصه رزوه	بیچ		مهره		-Ø
	عمق رزوه	عمق رزوه	عمق رزوه	عمق رزوه			عمق رزوه	عمق رزوه	عمق رزوه	عمق رزوه	
$d \times P$	d_3	h_3	D_1	H_1	$d_2 = D_2$	$d \times P$	d_3	h_3	D_1	H_1	$d_2 = D_2$
S10 × 2	6,79	2,60	7,5	2,25	9,75	S 44 × 7	31,85	6,08	33,5	5,25	38,75
S12 × 3	9,09	3,47	10	3	13	S 48 × 8	34,12	6,94	36	6	42,00
S16 × 4	13,06	3,47	14	3	17	S 52 × 8	38,11	6,94	40	6	46
S20 × 4	15,32	4,34	16,5	3,75	20,25	S 60 × 9	44,38	7,81	46,5	6,75	53,25
S24 × 5	19,32	4,34	20,5	3,75	24,25	S 70 × 10	52,64	8,68	55	7,5	62,50
S30 × 6	21,58	5,21	23	4,5	27,5	S 80 × 10	62,64	8,68	65	7,5	72,50
S36 × 6	25,59	5,21	27	4,5	31,50	S 90 × 12	69,17	10,41	72	9	81,00
S40 × 7	27,85	6,07	29,5	5,25	34,75	S 100 × 12	79,17	10,41	82	9	91,00

خار فترى، خار واشرى، خار فنرى

خار فنرى

مقايسه با (9.81) DIN 471 خار فنرى محور

مقايسه با (9.81) DIN 472 خار فنرى سوراخ



اندازه نامى	خار فنرى				شيار			اندازه نامى	خار فنرى				شيار		
	d ₁ mm	s	d ₃	d ₄	b =	d ₂	m min		n min.	d ₁ mm	s	d ₃	d ₄	b =	d ₂
10	1	9,3	17	1,8	9,6	1,1	0,6	10	1	10,8	3,3	1,4	10,4	1,1	0,6
12	1	11	19	1,8	11,5	1,1	0,8	12	1	13	4,9	1,7	12,5	1,1	0,8
15	1	13,8	22,6	2,2	14,3	1,1	1,1	15	1	16,2	7,2	2	15,7	1,1	1,1
18	1,2	16,5	26,2	2,4	17	1,3	1,5	18	1	19,5	9,4	2,2	19	1,1	1,5
20	1,2	18,5	28,4	2,6	19	1,3	1,5	20	1	21,5	11,2	2,3	21	1,1	1,5
22	1,2	20,5	30,8	2,8	21	1,3	1,5	22	1	23,5	13,2	2,5	23	1,1	1,5
25	1,2	23,2	34,2	3	23,9	1,3	1,7	25	1,2	26,9	15,5	2,7	26,2	1,3	1,8
28	1,5	25,9	37,9	3,2	26,6	1,6	2,1	28	1,2	30,1	17,9	2,9	29,4	1,3	2,1
30	1,5	27,9	40,5	3,5	28,6	1,6	2,1	30	1,2	32,1	19,9	3	31,4	1,3	2,1
32	1,5	29,6	43	3,6	30,3	1,6	2,6	32	1,2	34,4	20,6	3,2	33,7	1,3	2,6
35	1,5	32,2	46,8	3,9	33	1,6	3	35	1,5	37,8	23,6	3,4	37	1,6	3
38	1,75	35,2	50,2	4,2	36	1,85	3	38	1,5	40,8	26,4	3,7	40	1,6	3
40	1,75	36,5	52,6	4,4	37,5	1,85	3,8	40	1,75	43,5	27,8	3,9	42,5	1,85	3,8
42	1,75	38,5	55,7	4,5	39,5	1,85	3,8	42	1,75	45,5	29,6	4,1	44,5	1,85	3,8
45	1,75	41,5	59,1	4,7	42,5	1,85	3,8	45	1,75	48,5	32	4,3	47,5	1,85	3,8
48	1,75	44,5	62,5	5	45,5	1,85	3,8	48	1,75	51,5	34,5	4,5	50,5	1,85	3,8
50	2,0	45,8	64,5	5,1	47,0	2,15	4,5	50	2,0	54,2	36,3	4,6	53,0	2,15	4,5
60	2,0	55,8	75,6	5,8	57,0	2,15	4,5	60	2,0	64,2	44,7	5,4	63,0	2,15	4,5
65	2,5	60,8	81,4	6,3	62,0	2,65	4,5	65	2,5	69,2	49,0	5,8	68,0	2,65	4,5
70	2,5	65,5	87	6,0	67,0	2,65	4,5	72	2,5	76,5	55,6	6,4	75,0	2,65	4,5
75	2,5	70,5	92,7	7,0	72,0	2,65	4,5	75	2,5	79,5	58,6	6,6	78,0	2,65	4,5
80	2,5	74,5	98,1	7,4	76,5	2,65	5,3	80	2,5	85,5	62,1	7,0	83,5	2,65	5,3
90	3,0	84,5	108,5	8,2	86,5	3,15	5,3	90	3,0	95,5	71,9	7,6	93,5	3,15	5,3

مشخصه خار فنرى با d₁ = 40 mm و s = 1,75 mm

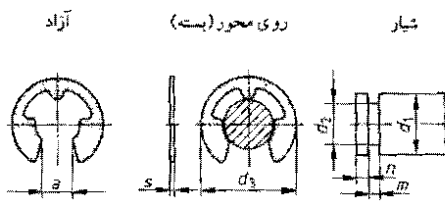
مشخصه خار فنرى با d₁ = 80 mm و s = 2,5 mm

DIN 471 - 40 × 1,75 خار فنرى

DIN 472 - 80 × 2,5 خار فنرى

مقايسه با (9.81) DIN 6799

خار واشرى



خار واشرى				شيار محور	
d ₂ h11	d ₃ بسته	a	s ±0,03	d ₁ از	m +0,06
8	16,3	6,52	1,0	9	1,05
12	23,4	10,45	1,3	13	1,35
15	29,4	12,61	1,5	16	1,55
19	37,6	15,91	1,75	20	1,80
24	44,6	21,88	2,0	25	2,05

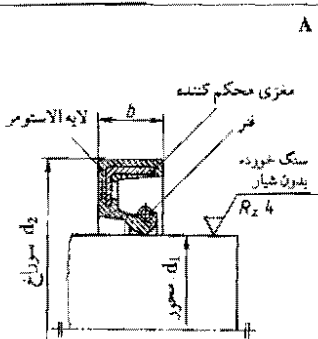
مشخصه خار واشرى با d₂ = 15 mm

DIN 6799 - 15 خار واشرى

کاسه نمد محوره، آ-رینگ (0-رینگ)، و اشترخت انطباقی، اشپیل

مقایسه با (4.72) DIN 3760

کاسه نمد



فرم A

	d_1	d_2	b	d_1	d_2	b	d_1	d_2	b		
	$h11$	H8	$\pm 0,2$	$h11$	H8	$\pm 0,2$	$h11$	H8	$\pm 0,2$		
16	28	32	7	36	52	62	7	63	85	90	10
	30	35	7		40	52		55	70	90	100
25	35	40	7	45	62	72	7	80	100	110	10
	42	52	7		60	62		8	90	110	120
30	40	42	7	50	65	72	8	100	120	125	12
	52	62	7		65	68		8	110	130	140
36	47	50	7	72	80	8	130	160	170	12	

اندازه های فرم AS (باله محافظ) با فرم A مطابقت دارد.

مشخصه کاسه نمد محوره (WDR) فرم A با $d_2 = 40 \text{ mm}$ ، $d_1 = 25 \text{ mm}$ ، $b = 7 \text{ mm}$ ، و لایه الاستومر از کاتوجوی نیتریل - بوتادین (NB):

WDR DIN 3760 - A 25 x 40 x 7 - NB

مقایسه با (5.80) DIN 3770

آ-رینگ



d_1 قطر داخلی آ-رینگ
 d_2 ضخامت آ-رینگ

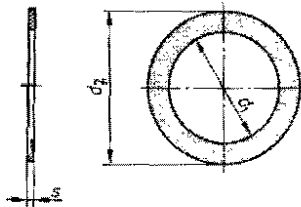
$d_1 \times d_2$	$d_1 \times d_2$	$d_1 \times d_2$	$d_1 \times d_2$	$d_1 \times d_2$	$d_1 \times d_2$	$d_1 \times d_2$	$d_1 \times d_2$
2x1,6	4x2	6,3x2	10x2	25x3,15	45x4	80x6,3	125x8
2,5x1,6	4,5x2	7,1x2	12,5x2,5	3,15x4	50x4	90x6,3	140x8
3,15x1,6	5x2	8x2	16x2,5	35,5x4	63x5	100x6,3	160x8
3,55x1,6	5,6x2	9x2	20x3,15	40x4	71x5	112x6,3	180x8

مشخصه آ-رینگ (RDR) با $d_1 = 63 \text{ mm}$ ، $d_2 = 5 \text{ mm}$ ، علامت مشخصه B از کاتوجوی نیتریل بوتادین (NB) با ساختی شـر A برابر 70:

RDR DIN 3770 - 63 x 5B - NB 70

مقایسه با (5.71) DIN 988

واشترخت انطباقی



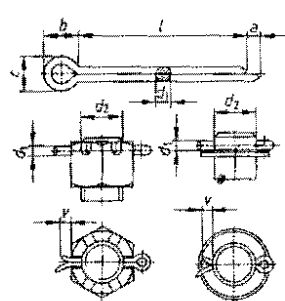
d_1 D12	3	6	10	14	20	25	30	40	50
d_2 d 12	6	12	16	20	28	36	42	50	62
s	از تا	0,1 1,2	0,1 1,4	0,1 1,8	0,1 2,0	0,1 2,0	0,1 2,0	0,1 2,0	0,1 2,0

مشخصه واشترخت انطباقی با $d_2 = 50 \text{ mm}$ ، $d_1 = 40 \text{ mm}$ ، $s = 0,5 \text{ mm}$

DIN 988 - 40 x 50 x 0,5

مقایسه با (9.83) DIN 94

اشپیل



طول نامی l	طول سوراخ Ø	برای پیچ d_2		برای پین d_2		d_1	a	b	c		v mm
		از	تا	از	تا				min.	max.	
3	4	3,5	4,5	1	6	18	1,6	3	1,6	1,8	4
5	6	5,5	7	1,6	8	32	2,5	3,2	2,4	2,8	5
6	8	7	9	2	10	40	2,5	4	3,2	3,6	6
9	12	11	14	3,2	18	80	3,2	6,4	5,1	5,8	8
12	17	14	20	4	20	125	4	8	6,5	7,4	8
17	23	20	27	5	20	125	4	10	8	9,2	10
23	29	27	39	6,3	28	140	4	12,6	10,3	11,8	12
44	69	56	80	10	56	140	6,3	20	16,6	19	16

طول استاندارد 1: 4,5, 6, 8, 10, 12, 14, 16, 18, 20, 22, 25, 28, 32, 36, 40, 45, 50, 56, 63, 71, 80, 90, 100, 112, 125, 140, 160, 180, 200, 224, 250, 280 mm

DIN 94 - 5 x 50 - St

مشخصه اشپیل با قطر نامی 5 mm و طول 50 mm از St 37