

Рис. 1.4. Профилограмма поверхности

убедительно показало неверность данного подхода, так как при записи профиля в поперечном направлении учитываются и неровности продольного направления.

Работы по усталостной прочности показали, что она зависит от параметров шероховатости: *R*max (максимальная высота профиля шероховатости) и *Sm* (шаг неровностей профиля шероховатости по средней линии) (рис. 1.4), которые характеризуют радиус впадин неровностей, определяющий концентрацию напряжений [38].

Все эти работы привели к тому, что в 1973 г., когда была принята в СССР Программа на повышение качества продукции, был введен стандарт (ГОСТ 2789–73) на параметры шероховатости: Ra, Rz, Rmax, tp, Sm, S и взаимное положение профиля шероховатости  $\parallel$  (параллельное),  $\perp$  (перпендикулярное) вместо классов чистоты. Аналогичные параметры шероховатости поверхностей деталей в эти годы были стандартизованы и в других странах (табл. 1.2).

1.2. Стандартизованные параметры шероховатости в различных странах	1.2. Стандартизованные параметры	шероховатости в 1	различных странах <sup>1</sup>
--	----------------------------------	-------------------	--------------------------------

Страна         Ra         Rp         Rm         RMS         Rz         Rmax         R         lt         tp         Ar         Sm         S         kp         k         метр           Австрия         +         +         +         +         +         +         +         7           Болгария         +         +         +         +         +         +         +         7           Венгрия         +         Rt         Rf         hq         +         +         +         kp         kh         10           Дания         +         Ru         +         +         +         +         +         10           Испания         hm         h <sub>rms</sub> H         -         kv         3           Италия         +         Rc         Ri         Raq         +         -         kp         7           Нидерланды         +         - <td< th=""><th></th><th></th><th></th><th></th><th></th><th>-</th><th>-</th><th>-</th><th></th><th></th><th></th><th></th><th></th><th></th><th>-</th><th></th></td<>						-	-	-							-	
Ra         Rp         Rm         RMS         Rz         Rmax         R         lt         tp         Ar         Sm         S         kp         k         метр           Австрия         +         +         +         +         +         +         +         7           Беликобритания         CLA         -         -         +         +         +         +         +         7           Венгрия         +         Rt         Rf         hq         +         +         +         -         kp         kh         10           Дания         +         Ru         +         +         +         +         +         10         -	Строио					Па	раметр	ы шерох	овато	ости						Число
Болгария         +                   +         +         +                   3           Великобритания         CLA   2           Венгрия         +         Rt         Rf         hq         +         +         +         kp         kh         10           Дания         +         Ru         +         +         +         +         10         1	Страна	Ra	Rp	Rm	RMS	Rz	Rmax	R	lt	tp	Ar	Sm	S	kp	k	пара-
Великобритания       CLA       H1       2         Венгрия       + Rt Rf hq + + + + + + + Bb Kb	Австрия	+		+	$R_5$		Rt		Lt	+					+	7
Тания     CLA     R1     R1       Венгрия     + Rt Rf hq + + + + + + + Bb Kb     + 10       Дания     + Ru + + + + + + + Bb Kb     + 10       Испания     hm     h <sub>rms</sub> H       Италия     + Rc Ri Raq     + + + + Raq     + + + + Raq       Нидерланды     + + + + + Raq     + + + + + + Raq     + + + + + + + Raq       Нидерланды     + + + + + + + + + + + + + + + + + + +	Болгария	+				+	+									3
Дания         +         Ru         +         +         +         +         +         100           Испания         hm         hrms         H         H         kv         3           Италия         +         Rc         Ri         Raq         +         kp         7           Нидерланды         +         -         -         -         -         1           Польша         +         +         +         +         -         3           Румыния         +         +         +         +         +         +         -         6           Сербия         +         +         +         +         +         +         -         6           США         AA         +         +         +         -	-	CLA						$H_1$								2
Испания         hm         h <sub>rms</sub> H         kv         3           Италия         + Rc Ri Raq         +         -         kp         7           Нидерланды         +         -         -         1           Польша         +         +         +         -         3           Румыния         +         +         +         +         +         -         <	Венгрия	+	Rt	Rf	hq	+	+			+				kp	kh	10
Италия     +     Rc     Ri     Raq     +     kp     7       Нидерланды     +     +     +     +     1       Польша     +     +     +     +     -     3       Румыния     +     +     +     +     +     +     6       Сербия     +     +     +     +     +     6       Сербия     +     +     +     +     +     6       США     AA     +     +     +     +     3       Финляндия     +     +     +     Rv     Lc     Tc     Av     +     kv     10       Германия     +     +     +     Rt     +     +     6       Чехия     +     +     +     +     +     3	Дания	+	Ru	+	+	+	+	+	Bb	Kb					+	10
Италия     +     Rc     Ri     Raq     +     kp     7       Нидерланды     +     +     +     +     1       Польша     +     +     +     +     -     3       Румыния     +     +     +     +     +     +     6       Сербия     +     +     +     +     +     6       Сербия     +     +     +     +     +     6       США     AA     +     +     +     +     3       Финляндия     +     +     +     Rv     Lc     Tc     Av     +     kv     10       Германия     +     +     +     Rt     +     +     6       Чехия     +     +     +     +     +     3	Испания	hm			$h_{rms}$			Н						kv		3
Польша       +       +       +       +       3         Румыния       +	Италия	+	Rc	Ri	Raq			+							kp	7
Румыния       +       +       +       +       +       6         Россия       +       +       +       +       +       +       6         Сербия       +       +       +       +       +       6         США       AA       +       +       -       2         Финляндия       +       +       +       +       -       3         Франция       +       +       Rq       +       Rv       Lc       Tc       Av       +       kv       10         Германия       +       +       +       Rt       +       +       +       6         Чехия       +       +       +       +       -       3	Нидерланды	+														1
Россия     +     +     +     +     +     +     +     6       Сербия     +     +     +     +     +     6       США     AA     +     +     +     2       Финляндия     +     +     +     +     +     3       Франция     +     +     +     RV     Lc     Tc     Av     +     kv     10       Германия     +     +     +     +     +     +     6       Чехия     +     +     +     +     3	Польша	+					+	+								
Сербия     +     +     +     +     6       США     AA     +     -     2       Финляндия     +     +     +     -     3       Франция     +     +     Rq     +     Rv     Lc     Tc     Av     +     kv     10       Германия     +     +     +     +     +     +     6       Чехия     +     +     +     +     3	Румыния	+	L.				+	+		<u> </u>						3
США     AA     +     2       Финляндия     +     +     +     3       Франция     +     +     Rq     +     Rv     Lc     Tc     Av     +     kv     10       Германия     +     +     +     +     +     +     6       Чехия     +     +     +     +     3	Россия	+				+	+			+		+	+		<u> </u>	6
Финляндия     +     +     +     +     +     3       Франция     +     +     +     Rv     Lc     Tc     Av     +     kv     10       Германия     +     +     +     +     +     +     6       Чехия     +     +     +     +     3	Сербия	+				+	+		In	Pn	k		<u></u>			
Франция         +         +         Rq         +         Rv         Lc         Tc         Av         +         kv         10           Германия         +         +         +         Rt         +         +         +         6           Чехия         +         +         +         +         3	США	AA			+								_			
Германия         +         +         +         Rt         +         +         6           Чехия         +         +         +         +         3		+				+	+						L_			3
<u>Чехия</u> + + + 3		+	+		Rq			Rv	Lc	Tc	Av			+	kv	10
	Германия	+	+			+	Rt		+	+						6
Швеция   +   G           Н         3	Чехия	+				+	+									3
	Швеция	+	G													3
Швейцария $+$ $+$ $+$ $Rq$ $+$ $Rv, Rs$ $t$ $tc$ $+$ $kv$ 10	Швейцария	+	+		Rq		+	Rv, Rs	t	tc				+	kv	10
1	<b>Япония</b>									L		L				11
<u>ISO                                    </u>	ISO	+	L			+	+									3

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup> Знак «+» означает стандартизованные, пустые графы – нестандартизованные параметры.

В эти же годы правительством была поставлена цель: разработка опережающих стандартов для того, чтобы все организации имели время на подготовку производства для внедрения этих стандартов. Так, для нового стандарта на шероховатость (ГОСТ 2789–73) срок начала внедрения оговаривался с 1975 г. Но службы стандартизации организаций продолжали действовать в соответствии с установившимся ранее порядком. Получив в 1973 г. стандарт, срок внедрения которого значился с 1975 г., они отложили его до 1975 г. В начале 1975 г. ими было издано распоряжение по своим организациям о внедрении данного стандарта без соответствующей подготовки производства. За полтора года не было предпринято ни в отраслевых НИИ, ни на предприятиях никаких действий по разработке необходимых материалов по внедрению данного государственного стандарта. В приложении к нему была помещена таблица соответствия классов чистоты параметрам Ra и Rz из старого стандарта.

Это было сделано для того, чтобы можно было до 1980 г. временно пользоваться старыми чертежами, так как все чертежи за один-два года невозможно было переработать. Это привело к тому, что практически все конструкторы поместили на свои доски эту таблицу и при проектировании новых изделий вместо простановки на чертежах деталей параметров шероховатости поверхностей, определяющих их эксплуатационные свойства, а следовательно, и долговечность (табл. 1.3) стали проставлять параметр Ra или Rz.

1.3. Рекомендуемые параметры шероховатости рабочих поверхностей деталей машин

Эксплуатационные свойства	Параметры шероховатости рабочих поверхностей	Направление неровностей	
Контактная жесткость Износостойкость	Ra, Sm, tp, (Rp)		
Прочность Усталостная прочность	Rmax, Sm	   ∥ <sub>или</sub> ⊥	
Контактная прочность Фреттингостойкость Виброустойчивость	Ra, Sm, tp, (Rp)	·	
Коррозионная стойкость	Ra, Sm, S	_	
Прочность сцепления покрытий	Ra, Sm		
Герметичность соединений	Ra, Sm, tp, (Rp)	]	
Прочность посадок	Ra, tp, (Rp)	∥или⊥	
Теплопроводность	Ra, Sm, tp, (Rp)		

 $\Pi$  р и м е ч а н и я . 1. (Rp) — нестандартизованный параметр шероховатости, оказывающий основное влияние на эксплуатационные свойства.

2.  $\|$  или  $\bot$  — параллельное или перпендикулярное расположение следов обработки относительно изображенной на чертеже проекции.

Естественно, такой подход не мог способствовать повышению качества продукции, поскольку простановка только высотных параметров шероховатости Ra и Rz ничего не изменяла по сравнению со старым стандартом. Он изменил только обозначение, т.е. заменил классы чистоты, которые определялись значениями этих параметров, на численные значения самих параметров.

Достоинством данной модели является ее универсальность, позволяющая проводить теоретические расчеты контактного сближения сопрягаемых поверхностей, обработанных различными методами (v > 0), и учитывающая топографию через поперечный и продольный профили. Кроме того, модель эллиптического параболоида может быть использована для описания волнистости и макроотклонений поверхностей деталей машин.

Технологические исследования позволили уточнить возможности различных методов обработки в обеспечении всех стандартизованных и нестандартизованных параметров шероховатостей поверхностей характеризующих их несущую способность [19]. Наряду с экспериментальными зависимостями взаимосвязи всех этих параметров шероховатости с условиями обработки для различных технологических методов были получены и теоретические зависимости на основе описания физической картины их формирования при обработке [19]. Причем эти зависимости были получены как для отдельных методов обработки (точение, фрезерование, шлифование, накатывание), так и в общем случае для механической обработки (лезвийная, абразивная и отделочно-упрочняющая ППД).

При проведении этих работ было установлено, что для обеспечения и повышения надежности деталей недостаточно нормировать только параметры шероховатости поверхностей, так как она в большей степени зависит от других характеристик их качества: волнистости, макроотклонений и физико-химических свойств.

Было доказано, что формирование равновесной шероховатости поверхности трения в процессе приработки будет зависеть от других ее характеристик, в частности волнистости, макроотклонения и упрочнения. Это привело к введению понятия не равновесной шероховатости поверхностей трения, а равновесного их состояния [9]. Для оценки волнистости и макроотклонения поверхностей был предложен ряд параметров: средняя высота волн -Wz, высота сглаживания волн -Wp и средний шаг волн  $Sm_w$ , максимальная величина макроотклонения -Hmax; высота сглаживания макроотклонения -Hp.

Для оценки физико-химических свойств поверхностного слоя детали было предложено свыше 25 параметров (табл. 1.4) [13].

1.4. Папаметны	физико-хими	WECKOTO COCTOS	яния поверхностног	о слоя
I.T. HADAME IDDI	MUSUKO-YUMIN	ACCUOI O COCION	anna iiubcuanucinui	U CHUM

Характери- стика поверх- ностного слоя	Наименование параметра	Обозна- чение
-	Размер зерен, мкм	$l_3$
	Форма и распределение зерен	
	Ориентация решетки монокристаллического материала	_
	Текстура поликристаллического материала	
	Плотность дислокаций, см <sup>-2</sup>	$\rho_{\mathrm{D}}$
	Концентрация вакансий	$c_{v}$
Структура	Размер (форма) блоков, нм	$l_6$
	Угол разориентировки блоков, град	$\alpha_{6}$
	Размер областей когерентного рассеяния, нм	$\langle D \rangle$
	Среднее квадратическое смещение атомов, вызванное статическими искажениями решетки, нм <sup>2</sup>	$\langle u_{\rm T}^2 \rangle$
	Среднее квадратическое смещение атомов, вызванное их тепловыми колебаниями, $\mathrm{нm}^2$	$\langle u^2 \rangle$

### Окончание табл. 1.4

Характери- стика поверх- ностного слоя	Наименование параметра	Обозна- чение					
	Число, концентрация и распределение фаз	-					
Фазовый	Тип кристаллической структуры фаз	MS					
состав	Параметры решетки фаз, нм	a, b, c					
	То же, градус	α, β, γ					
Химиче-	Профиль концентрации элементов в поверхностном слое, %	$C_x$					
ский состав	Концентрация элементов в фазах, %						
	Степень деформации, %						
Деформа-	Глубина наклепа, мкм	$h_{\scriptscriptstyle \mathrm{H}}$					
деформа- ция	Степень наклепа, %	$U_{\scriptscriptstyle  m H}$					
(наклеп)	Градиент наклепа, HV/мм	$u_{\rm rp}$					
	Микродеформация решетки, %	$\langle \epsilon \rangle$					
Остаточ-	Макронапряжения (напряжения первого рода), МПа	$\sigma'_{oct}$					
ные напря-	Микронапряжения, (напряжения второго рода), МПа	σ" <sub>ост</sub>					
жения	Статические искажения решетки (напряжения третьего рода), МПа						
Экзоэлек-	Интенсивность эмиссии, импульс/с	I					
тронная	Работа выхода электронов, эВ	φ					
эмиссия	Глубина выхода электронов, нм						

Все большее распространение получают комплексные параметры для оценки качества поверхностей деталей машин  $\Pi$ , C,  $C_x$  и др., включающие в себя параметры как шероховатости, волнистости, макроотклонения, так и физико-механических свойств [19]:

$$C_x = \frac{(RaWzHmax)^{1/6}}{tm^{3/2}Sm^{1/2}U_{H}^{2/3}\lambda},$$
(1.9)

где  $\lambda$  – коэффициент, учитывающий влияние поверхностных остаточных напряжений второго рода  $\sigma''_{oct}$  на износ;

$$\lambda = \left(\frac{\sigma_{\rm B} - \sigma''_{\rm oct}}{\sigma_{\rm a}}\right)^{t_{\rm y}},$$

где  $\sigma_{\rm B}$  – временное сопротивление разрушению;  $\sigma_{\rm a}$  – действующие значения амплитудного напряжения по поверхности трения;  $t_{\rm y}$  – параметр фрикционной усталости при упругом контакте [4].

Показано, что значение формируемой шероховатости в процессе приработки (равновесной шероховатости) зависит от других параметров качества поверхностного слоя: волнистости, макроотклонения, микротвердости, а следовательно, речь необходимо вести о равновесном качестве поверхностного слоя деталей. Для определения его равновесного значения предложена зависимость [19]

# Глава 2

# ИНЖЕНЕРИЯ ПОВЕРХНОСТИ ДЕТАЛЕЙ НА ЭТАПЕ ПРОЕКТИРОВАНИЯ

Важнейшим этапом жизненного цикла рабочих поверхностей деталей является проектирование, когда закладываются требования к их качеству или непосредственно к эксплуатационным свойствам (износостойкости, контактной жесткости, коррозионной стойкости, контактной прочности и др.). Эти требования должны формироваться исходя из физической картины контактного взаимодействия деталей и обеспечения оптимальной надежности изделий машиностроения.

## 2.1. ИНЖЕНЕРИЯ ПОВЕРХНОСТИ С ПОЗИЦИЙ КОНТАКТНОГО ВЗАИМОДЕЙСТВИЯ ТВЕРДЫХ ТЕЛ

Учитывая, что все реальные контактирующие поверхности деталей имеют макроотклонения, волнистость, шероховатость и субшероховатость, первоначальный их контакт должен произойти только в трех точках. Напряжения в этих точках из-за малости фактической площади контакта значительно превышают напряжения сдвига, возникающие на критической глубине под поверхностью контакта. Даже при очень малых нагрузках эти напряжения значительно превышают предел текучести материала и вызывают начало пластических деформаций на вершинах выступов шероховатости, вступивших в контакт [1].

Расчеты, проведенные по формулам работы [8], показывают, что вершины выступов, вступивших в контакт, имеют переходный характер деформаций от упругих к пластическим (табл. 2.1). Этот переход обусловлен величиной критического сближения, которая определяется через геометрические и физико-механические параметры контактирующих выступов шероховатости поверхностей деталей машин. Если контактное перемещение вершин выступов реальных поверхностей  $y < y_{\rm kp}$ , то они будут иметь упругий характер деформаций, а при  $y \ge y_{\rm kp}$  вершины будут находиться в режиме пластических деформаций.

Для поверхностей с  $Ra \ge 0.1$  мкм можно принять с небольшим допущением (0,01 мкм), что вершины контактирующих выступов сразу же начнут пластически деформироваться. Очевидно, величина этих деформаций будет зависеть от образования площадки контакта выступа, способной воспринимать приходящуюся на него нагрузку, а именно:  $Ar_i = P_i/(C'\sigma_T)$ , где C' = 2.87 – коэффициент стеснения [19].

Если этот процесс пластических деформаций рассматривать применительно к реальной поверхности детали, находящейся в контакте под действием нормальной нагрузки, то вероятно, что величина ее пластических деформаций будет определяться формированием фактической площади контакта с учетом шероховатости, волнистости и макроотклонения (рис. 2.1):

$$Ar = P/(C'\sigma_{\tau}). \tag{2.1}$$

Среднее арифме- тическое отклонение профиля <i>Ra</i> , мкм	Поперечный радиус высту- пов микронеровностей $\rho_{\text{поп}}$ , мкм	Профильный радиус высту- пов микроне- ровностей ровно, мкм	Степень наклепа $U_{\rm H} = \frac{H_{\rm \mu_0}}{H_{\rm \mu_{\rm HCX}}}$	Взаимно параллельное расположение следов обработки укр. мкм	Взаимно- перпендикуляр- ное расположе- ние следов обработки укр. мкм
		Торцовое ф	резерование		
4,0	45	200	1,10	0,0067	0,0063
2,0	50	260	1,05	0,005	0,0074
0,8	55	550	1,05	0,01	0,0091
		Плоское ш	лифование		
1,8	15	250	1,15	0,0039	0,0027
0,9	20	550	1,10	0,0052	0,0035
0,45	35	1200	1,10	0,0097	0,0062
0,25	40	1700	1,05	0,011	0,0071
		Полир	ование		
0,24	700	300	1,0	0,039	0,038
0,14	1000	450	1,0	0,052	0,05
		Вибронак	атывание		
2,0	300	410	1,8	0,085	0,085
0,9	500	560	1,3	0,067	0,067
0,50	630	860	2,0	0,22	0,215
0,25	750	1950	1,5	0,19	0,18
0,12	900	3520	1,5	0,25	0,24

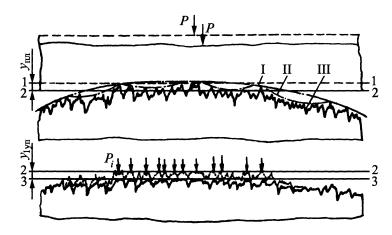


Рис. 2.1. Исходная схема для расчета нормальных контактных перемещений:

1 – 1 – исходное положение контактирующей поверхности; 2 – 2 – положение контактирующей поверхности с учетом пластических деформаций выступов; 3 – 3 – конечное положение контактирующей поверхности (I – макроотклонение; II – волнистость; III – шероховатость)

### 2.3. Параметры, определяющие эксплуатационные

Эксплуатационные свойства		Свої матер	іства иалов	3	Размер г точно		Параметр			
своиства	$\sigma_{\scriptscriptstyle B}$	$\sigma_{\scriptscriptstyle T}$	Ε	НВ	d, l, B	Т	<i>H</i> max	Нр	Wz	Wp
Контактная жесткость:										
первое нагружение	0	+	+	+	<b>+*</b>	_*	-	_*	_	*_
повторное нагружение	0	+	_	_	+*	_*	_*	_	_*	-
Коэффициент трения	+	+	+	+	0	0	+	+	+	+*
Износостойкость	+	+	+	+	+*	_	_	_*	-	_*
Герметичность соединений	0	-	_*	_	_*	_*	-	_*	_	_*
Прочность посадок	0	-	+*	-	+*	_*	-	_*	-	_*
Прочность деталей	+*	+*	+	-	+ <b>*</b>	0	0	0	0	0
Усталостная прочность	+	+*	+	_*	<b>+*</b>	0	0	0	0	0
Коррозионная стойкость	0	0	0	0	0	0	0	0	_	-
Поверхностная тепло- проводность	_	_	0	0	+*	_*	_*	_*	_*	_*
Термостойкость	+	+	+	+	0	0	0	0	0	0

Примечание. Обозначения «+» и «-» показывают, что увеличение и уменьшение эксплуатационного свойства: «\*» — параметр оказывает основное влияние на данное свойство.

### свойства деталей машин и их соединений

каче	ества по	верхнос	тного (	слоя											
Smu	Ra, Rz	Rmax	Rp	tp	Sm	s	Rmax'	Sm'	σост	$h_{\sigma 0}$	$H_{\mu_0}$	$h_{\mu}$	ε	$l_3$	$\rho_D$
-	_	_	_*	+*	+	0	0	0	+*	0	+*	0	_*	_*	_*
_	_	_	_*	+*	+*	0	0	0	_	0	_	0	_*	_*	_*
-	+	+	+*	_*	_	-	+	_	_	0	+*	0	+	_	-
+	_	_	_*	+*	+*	+	_	+	+*	0	+*	0	+*	_*	_*
-	_	-	_*	+*	_*	_	-	-	_	0	_	0	0	0	0
-	_	_	_*	+*	_	0	_	0		0	_	0	0	0	0
0	_	-	+*	_	+*	0	0	0	+	+*	+*	+*	+	_*	_*
0	-	_*	+	-	+*	0	0	+*	+*	+*	+*	+*	+*	_*	_*
+	_*	-	_	+	+*	+*	_*	+*	+*	+	+	+	_*	+*	_*
_	_*	_	_*	+*	_	_	_*		_	_	_	_	_	+	_
0	_	_	_	+	+	0	0	0	_	0	_	0	_	_*	_*

этих параметров вызывает соответственно улучшение или ухудшение данного эксплуатационно свойство; «0» – параметр не влияет на данное эксплуатационное

В данном алгоритме осуществляют с учетом ограничений генерацию случайных независимых переменных. Далее выполняют расчет характеристики эксплуатационного свойства, а результат расчета сравнивают с предыдущим значением; запоминают значение характеристики эксплуатационного свойства, наиболее близкое к требуемому, а также значения параметров качества поверхностного слоя деталей, при которых они получены. При этом одно и то же значение характеристики эксплуатационного свойства может быть получено при различных многовариантных сочетаниях параметров качества поверхностного слоя деталей. Поэтому появляется необходимость ввести оптимизационный алгоритм.

Следует отметить, что задача конструктора значительно облегчается при использовании комплексных параметров для оценки качества поверхностного слоя деталей машин, в частности  $\Pi$  и  $C_x$ . После выбора метода вычислений составляют программу расчета по структурной схеме на одном из алгоритмических языков.

При экспериментальном методе исследуют то или иное эксплуатационное свойство при различных параметрах качества поверхностного слоя образцов. Параметры, обеспечивающие требуемое значение эксплуатационного свойства, являются оптимальными.

При табличном методе численные значения параметров качества поверхностного слоя деталей машин (как правило, определенные статистическим методом) берутся из таблиц. Так, в табл. 2.4 приведены оптимальные значения стандартизованных параметров шероховатости поверхностей различных деталей машин, рекомендуемые для простановки на рабочих чертежах.

2.4. Оптимальные значения параметров шероховатости
поверхностей деталей машин

Поверхности деталей	Ra	Rz	Rmax	Sm, мм	t <sub>50</sub> , %
Опорные шейки валов:					
под подшипники скольжения	0,20,5			0,0320,05	
под вкладыши из бронзы	0,320,63			0,0320,06	4570
под баббитовые вкла- дыши	0,200,32			0,0200,032	
под вкладыши из чугуна	0,320,5	_	_	0,0320,05	6570
под вкладыши из графитопласта	0,320,4			0,0250,04	5070
под подшипники качения	0,632,0			0,0400,06	
Рабочие поверхности шариковых и роликовых подшипников	0,080,32			0,0200,032	4570
Поверхности, обеспечивающие избирательный перенос	0,250,50	_	_	0,0250,04	4550

Продолжение табл. 2.4

Поверхности деталей	Ra	Rz	Rmax	Sm, мм	t <sub>50</sub> , %
Поверхности валов, работающих под нагрузкой	-	_	0,63 1,25	0,0600,10	_
Напыленные поверхности трения скольжения	0,080,10	_		0,0200,04	4550
Поверхности:			_		
под напыление		50125		0,2000,50	
под электрохимиче- ские покрытия	-	1,04,0		0,0250,080	
Свободные несопрягае- мые торцы валов, флан- цев, крышек		15100			_
Опорные поверхности корпусов, кронштейнов, шкивов и других деталей, не являющихся посадочными	-	1230		-	
Поверхности посадочных отверстий зубчатых колес	0,500,2				
Шейки и кулачки распределительных валов	0,250,40			0,050,08	5060
Рабочие шейки коленчатого вала	0,20,3	_		0,040,06	3000
Поверхности отверстий рычагов, вилок, сопрягаемых с валами или осями	0,631,25			-	
Корродирующие поверхности	0,0630,1		_	0,0320,05	_
Поверхности под склеивание	-	1520		-	
Поверхности, соединяемые с натягом	0,52,5			0,0320,15	45 50
Посадочные конические поверхности гидропередач	0,81,2			0,040,10	4550
Боковые поверхности:					
зубьев колес	0,41,25			_	_
ниток червяков	0,250,4			0,0320,06	4560
Поверхности основных отверстий корпусов:		-			
стальных	0,631,6				
чугунных	1,02,0			_	
из алюминиевого сплавов	0,51,2				

### Продолжение табл. 2.4

				Прооблясен	ше табл. 2.4
Поверхности деталей	Ra	Rz	Rmax	<i>Sm</i> , мм	$t_{50}$ , %
Сопрягаемые поверхности корпусов и крышек	-	1060		_	-
Поверхности зеркала цилиндра	0,20,63			0,040,08	
Рабочая поверхность поршневого кольца	0,631,25			0,030,06	4550
Торцовая поверхность кольца	0,250,63			0,030,00	
Юбка поршня	0,631,25			_	_
Канавка в поршне	0,20,63			0,030,08	
Поверхность отверстия в поршне под палец	0,30,5			0,030,05	4550
Поршневой палец	0,10,2			0,010,06	50 60
Толкатель	0,160,32			0,020,05	5060
Отверстия в головках шатуна:					
малое	0,51,25				
большое	0,61,0			_	4550
Втулка шатуна	0,250,6			0,030,06	
Рабочая поверхность шарового пальца	0,20,3		_	0,040,06	5060
Клапан	0,160,25	-		0,020,04	
Рабочая поверхность про- ушины колодки переднего тормоза автомобиля	1,21,6		•	_	_
Рабочая поверхность фланцев под уплотнения	0,40,8			0,080,15	7080
Поверхность канавки каретки включения передач	1,252,5			-	-
Рабочая поверхность пальцев крестовины дифференциала заднего моста автомобиля	0,50,8			0,030,06	4550
Поверхности под уплот- нение полуоси заднего моста автомобиля				0,080,15	7080
Рабочая поверхность гнез- да турбины под лопатку	0,5±20 %			0,020,05	_
Поверхности лопаток турбины и компрессора:					
замка пера лопатки	0,631,25			0,080,10 0,040,10	4550

Окончание табл. 2.4

Поверхности деталей	Ra	Rz	Rmax	Sm, мм	t <sub>50</sub> , %
Рабочие поверхности деталей тележки рефрижераторной секции:					
оси	0,631,25				6570
подпятника	1,252,5	-			
втулки	1,82,0			_	_
валика	_	15±10 %			
Поверхность трения:					
подвески вагона		15±70 %			
балки вагона	1,02,5			0,030,08	60 ± 5 %
рамы вагона	0,320,63				-
оси колесной пары				_	
Посадочная поверхность отверстия колеса	0,631,25			-	4550
Поверхности направляющих трения скольжения станков:			-		
универсальных	0,50,8	_		0,040,06	45 50
прецизионных	0,10,15			0,020,03	4550
тяжелых	1,252,0			_	_
Поверхности направляющих качения	0,120,16			0,020,03	
Рабочие поверхности матриц и пуансонов вырубных штампов	0,322,0			0,120,32	4550
Поверхности заготовительных ручьев ковочных штампов		50200			
Поверхности окончательных ручьев ковочных штампов	_	20100		_	_

Рассмотрим несколько примеров по назначению параметров качества рабочих поверхностей деталей машин.

Пример 1. Спроектировать соединение вала с втулкой, передающее кругящий момент  $M = 0.013 \ {\rm H\cdot m}$ . Заданы номинальные размеры:  $d = 20 \ {\rm mm}$ ,  $l = 15 \ {\rm mm}$ ,  $D = 26 \ {\rm mm}$  и характеристики механических свойств материалов:  $E_1 = E_2 = 21 \cdot 10^4$  МПа и  $\mu_1 = \mu_2 = 0.3$ . Уравнение для инженерных расчетов натяга  $\Delta$  и параметров состояния сопрягаемых поверхностей посадок с натягом, позволяющих передавать заданный крутящий момент, имеет следующий вид:

$$\Delta - [(Hp_1 + Hp_2) + (Wp_1 + Wp_2) + (Rp_1 + Rp_2)] = \frac{2 \cdot 10^3 M}{\pi dlf} \left( \frac{\frac{D^2 + d^2}{D^2 - d^2} + \mu_1}{E_1} + \frac{1 - \mu_2^2}{E_2} \right). \quad (2.27)$$

# 2.5. Возможности методов обработки в обеспечении точности размеров и параметров качества наружных поверхностей вращения деталей машин

					Папал	Profit Kauecr	опхинаон ва	Папаметти удиства поветупостиого спод петапи	гапи			
Метол	K <sub>B</sub> a-	Hmax			Trabain	LOST MATE	Pa Hobodyina	THOI O CHI	T T T T T T T T T T T T T T T T T T T			
обработки	литет	мкм, 1000 мм	$W_Z$ , MKM	<i>Sт</i> <sub>и</sub> , мм	<i>Ra</i> , мкм	Rp, мкм	<i>Sm</i> , мм	<i>S</i> , мм	± σ <sub>οςτ</sub> , ΜΠα	$h_0$ , MM	ин, %	$h_{\scriptscriptstyle \mathrm{H}}$ , mm
Обтачивание:												
черновое	1214	160500	6,2513,0 2,510,0	2,510,0	1240	32120	0,321,25	0,321,25	200300	200300 0,100,20 1050	1050	0,20,5
получистовое 1012	1012	80200	3,210,0 0,128,0	0,128,0	2,016	5,050	0,160,40	0,120,40	150250	150250   0,080,15   1040   0,150,30	1040	0,150,30
чистовое	89	40100	1,64,0	0,88,0	0,82,5	2,08,0	0,080,16	0,050,16	150200	150200 0,60,12 2040 0,050,20	2040	0,050,20
Шлифование:												
нерновое	68	25100	3,210,0	0,84,0	1,02,5	2,510,0	0,630,2	0,0320,16	200400	200400   0,150,25   1040   0,050,08	1040	0,050,08
чистовое	67	1040	0,54,0	0,41,5	0,21,25	0,54,0	0,0250,1	0,010,08	300400	300400 0,100,20 1030 0,020,05	1030	0,020,05
тонкое	56	620	0,160,8	0,250,6	0,050,25	0,1250,8	0,0080,025	0,0030,016 200500 0,080,15 020	200500	0,080,15	020	0,010,02
плосковер-	89	10100	0,510,0	0,88,0	0,322,5	0,53,2	0,0631,25	0,0080,16   100200   0,0060,12	100200	0,0060,12	010	0,010,015
Управании												
Супсрфини- ширование:										,		
обычное	46	520	0,080,5	0,251,5	0,251,5 0,0320,25	8,080,0	0,0060,02	0,0030,016 150200 0,060,12	150200		020	0,020,06
плосковер-	89	2080	0,752,5	0,88,0	0,252,0	0,322,5	0,051,25	0,0060,16   100150   0,050,10	100150	0,050,10	010	0,010,02
шинное												
Полирование:					,					,	(	,
обычное	26	640	0,160,75	0,41,5	80,0800,0	0,0160,16	0,0080,025	$0,41,5 \mid 0,0080,08 \mid 0,0160,16 \mid 0,0080,025 \mid 0,0020,008 \mid 100400 \mid 0,030,10$	100400	0,030,10		0,010,02
плосковер- шинное	89	30100	0,40,9	0,88,0	0,100,80	0,1251,0	0,100,80   0,1251,0   0,0320,20	0,0160,20   100200   0,020,05	100200	0,020,05	010	0,0050,01
Притирка:												
обычная	46		0,080,1	0,251,5	0,010,10	0,251,5 0,010,10 0,020,25	0,0060,04	~	150250			0,0050,01
плосковер-	57	1560	0,40,8	0,252,5	$0,252,5 \mid 0,100,80 \mid 0,101,25$	0,101,25	0,0320,2	0,0320,2	100200	100200 0,020,05	00	0,0050,008
Обкатывание:												
черновое	810	24100	2,512,5	0,88,0	0,82,5	1,56,3	0,21,25	0,21,25	200500	0,52,0	3080	0,85,0
чистовое	57	640	0,42,5	0,36,0	0,051,00		0,0250,2	0,0250,2	100400	0,20,8	2070	0,32,0
Выглаживание	59	089	0,410,0	0,38,0	0,052,0	0,0636,0	0,052,0   0,0636,0   0,0251,25	0,0251,25	100400	0,21,5	2070	0,33,0
Вибронакаты- вание	65	6100	0,513,2	0,2515,0	0,2515,0 0,0631,6 0,085,0	0,085,0	6,0110,5	8,0800,0	100450	0,151,5	1070	0,13,0

					Парам	етры качест	ва поверхнос	тного слоя де	тали			
Метод обработки	Ква- литет	<i>H</i> max, мкм, 1000 мм	Wz, mkm	<i>Sm</i> <sub>w</sub> , мм	<i>Ra</i> , мкм	<i>Rp</i> , мкм	<i>Sm</i> , мм	<i>S</i> , мм	± σ <sub>ост</sub> , МПа	$h_0$ , mm	и <sub>н</sub> , %	<i>h</i> <sub>н</sub> , мм
Электромеха- ническая	57	640	0,40,8	0,30,8	0,021,6	0,23,2	0,0251,25	0,0251,25	200400	0,11,5	4080	0,051,5
Магнитно- абразивная	59	670	0,512,5	0,48,0	0,021,6	0,045,0	0,0081,25	0,0031,0	200600	0,0050,010	010	0,010,03

Примечания: 1. Данные относятся к деталям из конструкционных сталей.

- 2. Для деталей из чугуна параметры шероховатости Ra, Rz можно принимать в 1,5 раза больше табличных.
- 3. Характеристики физико-механических свойств для деталей из чугуна следует принимать в 1,5 раза меньше табличных.

### 2.6. Возможности методов обработки в обеспечении точности размеров и параметров качества внутренних поверхностей вращения деталей машин

					Парам	етры качес	ства поверхно	стного слоя де	гали			
Метод обработки	Ква- литет	<i>H</i> max, мкм, 1000 мм	Wz, mkm	<i>Sт</i> <sub>w</sub> , мм	<i>Ra</i> , мкм	<i>Rp</i> , мкм	<i>Sm</i> , мм	<i>S</i> , мм	± σ <sub>ост</sub> , МПа	$h_0$ , мм	u <sub>H</sub> , %	$h_{\scriptscriptstyle  m H}$ , mm
Сверление и рассверливание	1013	40160	5,032	1,28,0	3,212	8,040	0,160,8	0,080,63	200300	0,20,3	1030	0,20,5
Зенкерование: черновое чистовое	1012 89	10120 1050	5,016 3,68,0	2,06,0 0,83,2	2,58,0 1,253,2	6,325 3,210	0,160,8 0,80,25	0,0630,4 0,050,16	1	0,20,25 0,080,15		
Развертывание: черновое чистовое тонкое	1011 79 56	25100 640 210	2,56,25 1,254,0 0,51,6		1,252,5 0,631,25 0,320,63	3,28,0 1,64,0 0,82,0	0,080,2 0,0320,1 0,01250,04	0,040,16 0,01250,063 0,0080,02	100400	0,080,15 0,060,12 0,030,1	2040	0,150,3
Протягивание: черновое чистовое	911 68	1080 330	1,255,0 0,41,6	1,04,0 0,52,0	1,253,2 0,321,25	0,21,0 0,84,0	0,080,25 0,020,10	0,040,2 0,0080,08	l	0,100,40 0,050,15		

Растачивание:												
черновое	1113		8,040	2,510	816	2050	0,251,0	0,251,0	200300	200300 0,10,2 1050	1050	0,20,5
TOBOE	710	40100	0,0	0,55,1	66,7	0,32	0,1230,32	0,000,32	067061	0,00	1040	C,1130,3
чистовое	78	2080	2,56,25	0,82,5	0,82,0	2,06,3	0,080,16	0,0320,16	150200	150200 0,060,12 2040	2040	0,050,2
тонкое	56	640	0,54,0	0,41,0	0,20,8	0,53,2	0,020,10	0,010,08	100150	100150 0,040,1 030		0,020,08
Шлифование:												
черновое	68	20100	4,016	0,83,2	1,63,2	4,010,0	0,630,2	0,0320,16	200300	200300 0,10,2 1040 0,040,06	1040	0,040,06
чистовое	67	1040	1,256,25	0,41,2	0,321,6	0,84,0	0,0250,1	0,010,08	300400	300400 0,080,15 1030 0,020,05	1030	0,020,05
тонкое	26	620	0,321,6	0,250,5		0,71,0	0,0080,025	0,0030,016		200300 0,080,15 020 0,010,02	020	0,010,02
плоско-	89	1590	0,510,0	0,188,0	0,510,0 0,188,0 0,322,5	0,325,0	0,0631,0	0,0060,16   100150   0,060,1   010   0,010,015	100150	0,060,1	010	0,010,015
вершинное												
Хонинго-												
черновое	67	1540	1.255.0	0.84.0	0.84.0 1.253.2	3.28.0	0.0630.35	0.0250.16	300400	300400 0.050.30 1030 0.050.10	1030	0.050.10
чистовое	56	516		0,82,5	0,82,5   0,251,25   0,633,2	0,633,2	0,020,2	0,0080	300350	300350 0,100,20 1040 0,030,06	1040	0,030,06
тонкое	4	210	0,40,9	0,251,0	0,251,0 0,040,25 0,10,8	0,10,8	0,0060,2	0,0030,16	300400	300400 0,080,15 1030 0,010,03	1030	0,010,03
плоско-	58	580	0,510	0,88,0	0,88,0   0,252,0   0,254,0	0,254,0	0,041,0	0,0080,20	100200	100200 0,060,12 020 0,010,015	020	0,010,015
вершинное												
Притирка:												
обычная	45	210	0,1250,63	0,251,5	0,1250,63   0,251,5   0,020,16   0,040,40	0,040,40	0,0050,04	0,0020,02	150250	150250 0,050,1		0,0050,01
плоско-	57	550	0,41,25	0,252,5	0,41,25   0,252,5   0,100,80   0,1251,6	0,1251,6	0,0320,2	0,0030,20	100200	100200  0,020,05   010	010	0,005
вершинная												0,008
Раскатывание:												
черновое	68	40100	3,212	0,58,0	0,58,0   0,322,0   0,635,0	0,635,0	0,11,0	0,11,0	200500	0,32,0   3070	3070	0,53,0
чистовое	57	540	1,65,0	0,36,0	0,36,0   0,050,32   0,050,8	0,050,8	0,0250,2	0,0250,2	150400	150400 0,151,0 2060	2060	0,21,0
Выглаживание	58	560	3,210	0,38,0	0,38,0 0,052,0 0,055,0	0,055,0	0,0251,0	0,0251,0	100400	100400 0,152,0 2070	2070	0,32,0
Вибро- накатывание	58	960	0,532	0,2515,0	0,2515,0 0,0621,6 0,14,0	0,14,0	0,0112,5	0,0080,5	100450	100450 0,11,5 1070	1070	0,11,5
Дорнование	58	430	0,253,2	0,2515,0	0,253,2 0,2515,0 0,11,6	0,13,2	0,0251,0	0,0161,0 100500 0,152,0 5080	100500	0,152,0	5080	0,23,0
Примечания см. в табл. 2.5	ия см. в	табл. 2.5										