



КАТАЛОГ СЕРИЯ 6-ES

РЕДУКТОРЫ МОТОР-РЕДУКТОРЫ **ЦИЛИНДРИЧЕСКИЕ** соосные, ВЕРТИКАЛЬНЫЕ, ЦИЛИНДРО-КОНИЧЕСКО-**ЦИЛИНДРИЧЕСКИЕ**

> Санкт-Петербург 2012 www.reduktorntc.ru



Предисловие

В настоящем каталоге представлена информация о редукторах и мотор-редукторах серии 6-ЕS, построенных на основе европейских конструкций и адаптированных к российским условиям экплуатации. Эти редукторы изготовлены с использованием современнного технологического оборудования по прогрессивным технологиям и отличаются высокими техническими характеристиками в сочетании с относительно невысокой стоимостью.

Конструктивно-функциональные и эксплуатационные преимущества цилиндрических редукторов и мотор-редукторов серии 6-ES:

- высокий КПД;
- высокие удельные передаваемые мощности и момент;
- устойчивость к переменным нагрузкам и частым пускам;
- низкий уровень шума;
- устойчивость к высоким радиальным нагрузкам на выходном валу;
- увеличенная уксплуатационная долговечность;
- возможность крепления к потолку, стенам или полу в требуемом рабочем положении;
- -возможность крепления к полу или потолку входным валом вверх или вниз;
- -возможность использования в навесном и насадном вариантах исполнения.

В каталоге представлены базовые конструкции редукторов. Они могут поставляться самостоятельно, в неизменном виде, а также быть основой для изготовления разнообразных вариантов комбинированных редукторов - в зависимости от запросов потребителей, в том числе - использоваться в качестве блоков и модулей в сочетании с типовыми или специальными конструкциями российских редукторов.

Подробную информацию о всех редукторах и мотор-редукторах серии 6-ЕЅ вы можете найти на сайте www.reduktorntc.ru. За дополнительной информацией обращайтесь в HTЦ "Редуктор" по телефонам, указанным в конце каталога.

ВНИМАНИЕ!

- рисунки представленные в каталоге, являются только примерами, и детали на рисунках или иллюстрациях могут быть неточными;
- НТЦ «Редуктор» оставляет за собой право вносить изменения в технические характеристики, габаритные и присоединительные размеры без предварительного уведомления;
- данные об уточненных техническах характеристиках, габаритных и присоединительных размерах для конкретных условий эксплуатации направляются по запросам, они имеются также в паспортах на редукторы и мотор-редукторы;
- данные о количестве заправляемого масла в редуктор (мотор-редуктор) носят информативный характер. Точное количество масла необходимо проверить, используя пробку контроля уровня масла. Для получения точных данных по маслам необходимо обратиться к производителю;
- массы редукторов (мотор-редукторов), представленные в каталоге, являются приблизительными. В зависимости от передаточного числа и используемых опций, массы могут различаться;
- перед закладкой в проект редуктора, его габаритные размеры и технические характеристики необходимо согласовать с **НТЦ «Редуктор»**;
- порядок разработки и заказа редукторов по настоящему каталогу согласно по ГОСТ 2.124 85;
- если редуктор предназначен для использования в составе нового или модернизированного оборудования, его параметры должны быть согласованы с **НТЦ «Редуктор»** (ГОСТ 2.124 – 85 пп.
- редукторы постоянно усовершенствуются, последние технические характеристики смотрите на сайте www.reduktorntc.ru.



Содержание

Условные обозначения параметров, принятых в каталоге	5
Раздел 1. Общая информация	7
1.1 Блочно-модульный принцип построения редукторов и мотор-редукторов	8
1.2 Выбор редуктора	10
1.3 Выбор мотор-редуктора	17
1.4 Способы смазки и смазочные материалы	22
1.5 Бланк заказа - опросный лист	24
Раздел 2. Редукторы и мотор-редукторы цилиндрические соосные	27
2.1 Совместимость редукторных частей и электродвигателей в зависимости от	
передаточного отношения	29
2.2 Конструктивное исполнение по способу монтажа	31
2.3 Редукторы цилиндрические соосные	34
2.3.1 Габаритные и присоединительные размеры	34
2.3.2Технические характеристики редукторов	39
2.4 Мотор-редукторы цилиндрические соосные	68
2.4.1 Габаритные и присоединительные размеры	68
2.4.2 Переходной фланец под электродвигатель IEC	74
2.4.3 Технические характеристики мотор-редукторов	76
2.5 Размеры концов валов	153
2.6 Пример условного обозначения редуктора при заказе	155
2.7 Примеры условных обозначений мотор-редукторов при заказе	155
Раздел 3. Редукторы и мотор-редукторы цилиндрические вертикальные	157
3.1 Совместимость редукторных частей и электродвигателей в зависимости от	
передаточного отношения	159
3.2 Варианты сборки	161
3.3 Конструктивное исполнение по способу монтажа	162
3.4 Редукторы цилиндрические вертикальные	164
3.4.1 Габаритные и присоединительные размеры	164
3.4.2 Технические характеристики редукторов	168
3.5 Мотор-редукторы цилиндрические вертикальные	188
3.5.1 Габаритные и присоединительные размеры	188
3.5.2 Переходной фланец под электродвигатель IEC	194
3.5.3 Технические характеристики мотор-редукторов	196
3.6 Размеры концов валов	245
3.7 Реактивные кронштейны и штанги	248
3.8 Пример условного обозначения редуктора при заказе	251
3.9 Примеры условных обозначений мотор-редукторов при заказе	251



Раздел 4. Редукторы и мотор-редукторы цилиндро-коническо-цилиндрические	253
4.1 Совместимость редукторных частей и электродвигателей в зависимости от	
передаточного отношения	255
4.2 Варианты сборки	256
4.3 Конструктивное исполнение по способу монтажа	257
4.4 Редукторы цилиндро-коническо-цилиндрические	262
4.4.1 Габаритные и присоединительные размеры	262
4.4.2 Технические характеристики редукторов	270
4.5 Мотор-редукторы цилиндро-коническо-цилиндрические	284
4.5.1 Габаритные и присоединительные размеры	284
4.5.2 Переходной фланец под электродвигатель IEC	293
4.5.3 Технические характеристики мотор-редукторов	295
4.6 Размеры концов валов	342
4.7 Реактивные кронштейны и штанги	345
4.8 Пример условного обозначения редуктора при заказе	348
4.9 Примеры условных обозначений мотор-редукторов при заказе	348
Раздел 5. Дополнительная информация	351
5.1 Масса редукторных частей. Масса электродвигателей	352
5.2 Переходной фланец под электродвигатель IEC	354
5.3 Переходной фланец для монтажа серводвигателя	357
5.4 Габаритные и присоединительные размеры электродвигателей	360
5.5 Расположение клеммной коробки и кабельного ввода	362
Контактные данные	



УСЛОВНЫЕ ОБОЗНАЧЕНИЯ ПАРАМЕТРОВ, ПРИНЯТЫХ В КАТАЛОГЕ

Структура таблиц технических характеристик редукторов

	i _R	п ₂ , об/мин	T _z Hm	F _{Rd} H			
= %	23401	0,06	13000	62700	3	3	
6Ц4C-147/77ES	21342	0,07	13000	62700	3	3	
6Ц4СФ-147/77ES _	18210	0,08	13000	62700	3	3	P.T.
	15923	0,09	13000	62700	3	3	
6Ц5C-147/77ES -	14075	0,10	13000	62700	3	3	
	12344	0,11	13000	62700	3	3	
бЦ5СФ-147/77ES	11143	0,13	13000	62700	3	3	
The second	9743	0,14	13000	62700	3	3	
6Ц6C-147/77ES	8443	0,17	13000	62700	3	3	
6Ц6СФ-147/77ES _	7307	0,19	13000	62700	3	3	
M 12 = 1	6447	0,22	13000	62700	3	3	
				3			Количество ступеней в тихоходной ступени редукторной части Допускаемая радиальная консольная нагрузка, приложенная в середине посадочной поверхности выходного вала, Н Номинальный крутящий момент на выходном валу редуктора, Н-м
							Номинальная частота вращения выходного вала редуктора, мин 1 Фактическое передаточное отношение
	L						редуктора Условный габарит редуктора

Структура таблиц технических характеристик мотор-редукторов

P,	п₂ об/мин	$T_{2}HM$	i_R	F_{Rd} H	f_b			□ 37
1,74	139	205	10,11	780	0,80	2	-	
3,0 кВт	148	194	9,47	1010	0,85	2	-	m
5,0 KD1	176	163	7,97	1510	0,95	2	- 6	P
	210	137	6,67	1250	1,05	2		
	247	116	5,67	1630	1,25	2		
	277	104	5,06	1830	1,30	2		
	324	88	4,32	2070	1,45	2		
	346	83	4,05	2140	1,45	2		
	411	70	3,41	2180	1,60	2		Условный габарит редуктора со стороны
								 Число ступеней промежуточного редуктора Число ступеней редуктора со стороны выхол Сервисный коэффициент мотор-редуктора Допускаемая радиальная консольная нагрузка, приложенная в середине посадочной поверхности выходного вала, Н Фактическое передаточное отношение редуктора (редукторной части мотор-редуктора)



- **i** требуемое передаточное число редуктора;
- i_R фактическое (табличное)
 передаточное число редуктора (редукторной части мотор-редуктора);
- ${\bf T_2}$ номинальный (табличный) крутящий момент на выходном валу редуктора, [Нм];
- $T_{\rm 2P}$ расчетный крутящий момент, воспринимаемый выходным валом редуктора (мотор-редуктора) и соответствующий нормально протекающему (установившемуся) процесс работы механизма, [HM];
- T_{2P9} расчетно-экслпуатационый крутящий момент на выходном валу редуктора, [HM];
- ${f n}_1$ номинальная (табличная) частота вращения входного вала редуктора, [об/мин];
- ${f n}_2$ номинальная (табличная) частота вращения выходного вала редуктора, [об/мин];
- ${f n}_{1{
 m P}}\,$ расчетная частота вращения входного вала редуктора, [об/мин];

- ${f n}_{2P}$ расчетная частота вращения выходного вала редуктора, [об/мин];
- ${f P}_1$ номинальная (табличная) мощность электродвигателя, [кВт];
- ${f P}_{1{f P}}$ расчетная мощность на входном валу редуктора, [кВт];
- ${f F}_{Ra}$ допускаемая радиальная консольная нагрузка, приложенная в середине посадочной поверхности выходного вала, [H];
- ${f F}_{RaP}$ расчетная радиальная конольная нагрузка, приложенная в середине посадочной поверхности выходного вала, [H];
- $\mathbf{f}_{_{\mathbf{b}}}$ сервисный коэффициент мотор-редуктора;
- $\mathbf{K}_{_{3}}$ эксплуатационный коэффициент, учитывающий фактический режим работы редуктора (мотор-редуктора);
- **ПВ** продолжительность включения в течение одного часа, [%];
- ${f t}_{\rm H}\,$ время работы редуктора (моторредуктора) под нагрузкой в течение 1 часа, [мин].

Раздел 1

БЛОЧНО-МОДУЛЬНЫЙ ПРИНЦИП ПОСТРОЕНИЯ РЕДУКТОРОВ И МОТОР-РЕДУКТОРОВ

ВЫБОР РЕДУКТОРА И МОТОР-РЕДУКТОРА

СПОСОБЫ СМАЗКИ И СМАЗОЧНЫЕ МАТЕРИАЛЫ

ОПРОСНЫЙ ЛИСТ

<u>'</u>





1.1 БЛОЧНО-МОДУЛЬНЫЙ ПРИНЦИП ПОСТРОЕНИЯ РЕДУКТОРОВ И МОТОР-РЕДУКТОРОВ







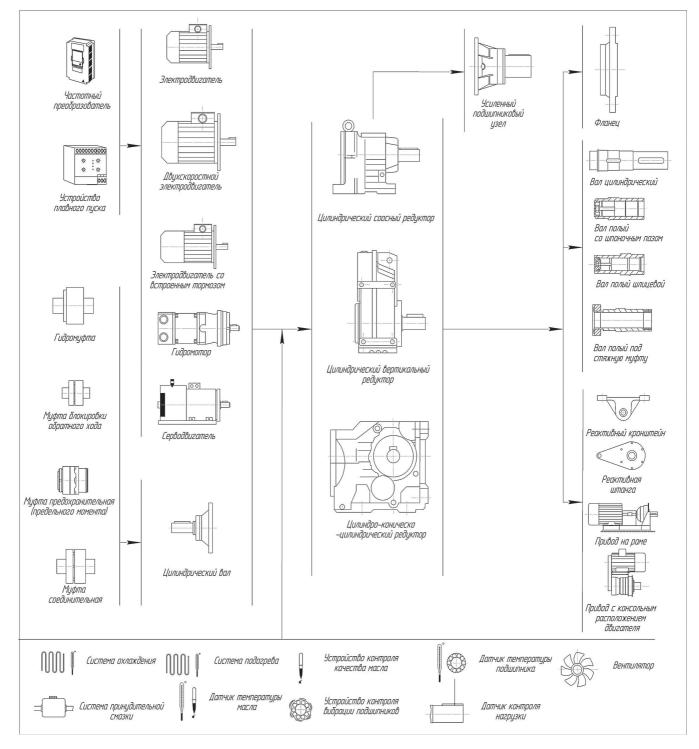
Решение задачи повышения конкурентоспособности российского промышленного оборудования и преодоления его технического отставания от зарубежного сопряжено с необходимостью создания большого числа новых, не производившихся ранее в России образцов редукторов (мотор-редукторов), используемых в качестве ключевых элементов приводной техники. Различные модификации и конструктивные исполнения таких редукторов (мотор-редукторов), разрабатываемых и выпускаемых НТЦ "Редуктор", не всегда вписывается в традиционные схемы и классификации, существующие в России. Это создает существенные трудности в доведении необходимой информации о новых разработках до российских потребителей. Имеено поэтому в наших новых каталогах приводятся общие схемы построения выпускаемых редукторов (мотор-редукторов). Схемы отображают основные составные части, из которых складывается та или иная конструкция, и демонстрируют возможные варианты связи этих частей между собой.

Все редукторы (мотор-редукторы) серии 6-ES сконструированы по блочно-модульному принципу. Рациональность и целесообразность применения блочно-модульного принципа состоит в том, что любой редуктор (мотор-редуктор), простой или сложный, допускается рассматривать как изделие, состоящее из отдельных конструктивно законченных элементов, блоков или модулей, выполняющих свои особые конструктивные эксплуатационные функции.

На рис. 1.1 приведена блочно-модульная схема, наглядно показывающая все возможные варианты исполнения цилиндрических редукторов (мотор-редукторов) серии 6ES. Она легка для восприятия и достаточно полно отражает состав основных элементов, входящих в конструкцию изделий этого типа.

В центре схемы распологается базовый элемент конструкции - корпус редуктора с цилиндрической передачей. Вокруг него размещены составные части, блоки и модули, из которых можно собрать изделие необходимой конфигурации, в зависимости от специфических требований Заказчика. Стрелками на схеме показаны варианты связей этих частей между собой с базовым элементом констркции. При помощи схемы можно достаточно легко выбрать для себя наиболее рациональный вариант конструктивного исполнения редуктора (моторредуктора), отвечающий конкретным условиям его монтажа и эксплуатации в составе привода промышленного оборудования.







1.2 ВЫБОР РЕДУКТОРА

1. Общие пояснения

Выбор редуктора состоит в определении его типоразмера по таблицам технических характеристик настоящего каталога.

Редукторы, применяемые в приводах промышленного оборудования, эксплуатируются в самых различных условиях и режимах работы, что необходимо учитывать при выборе редуктора, поэтому исходными данными для выбора являются:

- расчетный крутящий момент T_{2p} , воспринимаемый выходным валом редуктора и соответствующий нормально протекающему (установившемуся) процессу работы приводимого механизма, Н м;
- расчетная частота вращения выходного вала n_{2p} , мин⁻¹;
- расчетная частота вращения входного вала n_{10} , мин $^{-1}$ (или требуемое передаточное число $i = n_{1p}/n_{2p}$);
- расчетная радиальная консольная нагрузка на выходном $F_{\rm \tiny Rap}$ валу редуктор, H;
- характер внешней нагрузки;
- время работы в сутки, ч;
- количество пусков в час;
- продолжительность включения в течение одного часа ПВ, %;
- тип смазки;
- наличие упругих элементов (муфты, ремни и др.) на входном и выходном валах редуктора:
- наличие реверсивного движения;
- температура окружающей среды, ⁰ С.

Также следует учесть требуемые конструктивные особенности редуктора:

- конструктивное исполнение по способу монтажа (на лапах, на фланце, реактивная штанга, кронштейн)
- габаритные и присоединительные размеры, исполнение выходного вала.

2. Выбор типа редуктора

Выбор типоразмера редуктора производят по таблицам технических характеристик данного каталога.

2.1 Рассчитываем требуемое предаточное число редуктора:

$$i = n_{1p}/n_{2p'}$$
 (1)

где: $n_{1p}^{}$ - расчетная частота вращения входного вала редуктора, мин $^{-1}$; ${\sf n_{2p}}^{\sf -}$ расчетная частота вращения выходного вала редуктора, мин $^{\sf -1}$;

2.2 Зная требуемое передаточное число і, по таблице 1.1 выбираем тип редуктора

Таблица 1.1 Таблица для выбора типа редуктора

Передаточное число, і	n ₂	Тип редуктора	Передаточное число, і	n ₂	Тип редуктора	Передаточное число, і	n ₂	Тип редуктора
1,3-8,65	162- 1075	6ЦС	3,77-53,55	26-372	6Ц2В	3,98-197,37	7,1-352	6ЦКЦ
3,37-46	30-415	6Ц2С	17,23-281,71	5,0-84	6Ц3В	96-18091	0,04-12	
17,23-289,74	4,8-84	6Ц3С	56-39228	0,04-26	6Ц4(5,6)В			
90-39228	0,04-26	6Ц4(5,6)С		•				

3. Выбор типоразмера редуктора

3.1 Определяем расчетно-эксплуатационный крутящий момент $\mathsf{T}_{\scriptscriptstyle{2D^{3}}}$ на выходном валу редуктора с учетом воздействия разнообразных эксплуатационных факторов, влияющих на работу редукторного привода:

$$T_{2p3} = T_{2p} \cdot K_{3'}$$
 (2)



где: T_{2p} - расчетный крутящий момент, воспринимаемый выходным валом редуктора и соответствующий нормально протекающему (установившемуся) процессу работы приводимого механизма, H·м;

 $K_{_{3}}$ - эксплуатационный коэффициент, учитывающий фактические условия эксплуатации и режим работы редуктора:

$$\mathbf{K}_{3} = \mathbf{K}_{1} \cdot \mathbf{K}_{2} \cdot \mathbf{K}_{3} \cdot \mathbf{K}_{4} \cdot \mathbf{K}_{5}, \quad (3)$$

Значения коэффициентов K_1 - K_5 выбираем по таблицам 1.2-1.6. Если полученное значение K_5 ≥3, то для дальнейших расчетов принимаем K_5 =3.

Таблица 1.2 Коэффициент характера эксплуатации редуктора К,

		Значения ${\sf K_1}$ при времени работы в сутки											
Характер	4 часа			8-10 часов		16 часов		24 часа					
внешней		При количестве пусков в час											
нагрузки	менее 10	10 -100	более 100	менее 10	10 -100	более 100	менее 10	10 -100	более 100	менее 10	10 -100	более 100	
Равномерная	0,8	0,9	1,0	1,0	1,1	1,1	1,0	1,15	1,2	1,25	1,3	1,4	
Средние толчки	1	1,1	1,2	1,25	1,3	1,35	1,4	1,45	1,5	1,5	1,6	1,7	
Сильные толчки	1,5	1,6	1,7	1,75	1,8	1,85	1,49	1,95	2,0	2,0	2,1	2,2	

Таблица 1.3 Коэффициент смазки K_2

Тип смазки зарубежного производства	K ₂
Синтетическая	1,0
Минеральная	1,2

Таблица 1.4 Коэффициент наличия упругих элементов $K_{_{\! 3}}$

Наличие упру	гих элементов	Значение К ₃ при количестве пусков в час				
на входном валу	на выходном валу	на выходном валу До 10		Свыше 50		
Да	Да	1,0	1,05	1,1		
Нет	Да	1,1	1,15	1,2		
Да	Нет	1,15	1,2	1,3		
Нет			1,3	1,4		

Таблица 1.5 Коэффициент реверсивных пусков K_4

Наличие реверсивного движения	K ₄
Реверсивные пуски отсутствуют	1,0
Реверсивные пуски после остановки более 10 с	1,0
Реверсивные пуски после остановки 2 - 10 с*	1,0 - 1,2
Реверсивные пуски после остановки менее 2-х с	1,3

^{*}Значения коэффициента в промежутках времени определяется методом интерполяции.

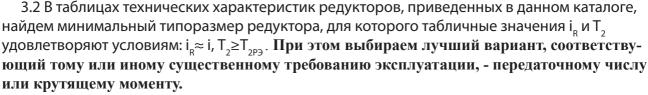
Таблица 1.6 Коэффициент реверсивных пусков К

Температура окружающей среды, °C	Продолжительность включения (ПВ), %								
	100	80	60	40	20				
10	1	,0	0,9	0,8	0,7				
20		1,0		0,9	0,8				
30	1,1	1,05	1,0	0,95	0,9				
40	1,2	1,15	1,1	1,05	1,0				
50	1,3	1,25	1,2	1,15	1,1				

Примечание: $\Pi B = \frac{t_h}{60} \cdot 100 \%$, где: t_H – среднее время работы редуктора под нагрузкой в течение часа, мин. Если время работы редуктора под нагрузкой больше 1 часа, то $\Pi B = 100 \%$.

11





3.3 Сравниваем расчетную величину радиальной консольной нагрузки на выходном валу F_{RaP} с допускаемой F_{Ra} (см. таблицу технических характеристик). Должно соблюдаться неравенство:

$$F_{Rap} \leq F_{Ra}$$
 (4)



Если неравенство не выполняется (расчетные нагрузки превышают допускаемые для выбранного редуктора), то необходимо применить редуктор большего типоразмера или, если это возможно, изменить геометрические параметры передач (ременных, цепных, зубчатых и т.п.) с целью снижения нагрузок на валы редуктора.

3.4 В таблицах технических характеристик приведены значения n_2 только для номинальной частоты вращения входного вала редуктора $n_1 = 1400$ мин⁻¹. При другой частоте вращения входного вала редуктора необходимо рассчитывать значения n_2 по формуле:

$$n_2 = n_{1P} / i_R$$
 (5)

3.5 Для правильного определения мощности приводного двигателя вычисляем расчетную мощность $P_{_{1P}}$ на входном валу редуктора, соответствующую расчетному крутящему моменту $T_{_{2P}}$ на выходном валу:

$$P_{1P} = (T_{2P} / T_2) \cdot P_1$$
 (6)

$$P_1 = (T_2 \cdot n_2) / (9550 \cdot \eta)$$
 (7)

где: η - коэффициент полезного действия (КПД в зависимости от числа ступеней лежит в пределах от 94% (3-ступенчатые) до 98% (1-ступенчатые).

3.6 Зная типоразмер редуктора, передаточное число, конструктивное исполнение по способу монтажа, а также климатическое исполнение и категорию размещения редуктора, определяем его условное обозначение, как показано в примерах в Разделах 2, 3, 4 (см. п. 2.6, 3.8, 4.8).





ПРИМЕР ВЫБОРА РЕДУКТОРА

Пример 1 (для n₁=1440 мин⁻¹)

Требуется выбрать редуктор для привода со следующими исходными данными:

- расчетный крутящий момент, воспринимаемый выходным валом редуктора и соответствующий нормально протекающему (установившемуся) процессу работы механизма, Т₂₂=800H⋅м;
- расчетная частота вращения выходного вала редуктора, n_{2p}=10 мин⁻¹;
- расчетная частота вращения входного вала редуктора, n₁₂=1400 мин⁻¹;
- $-\,\,\,$ расчетная радиальная консольная нагрузка на выходном валу редуктора F_{Rap} = 15300 H, на входном валу отсутствует;
- характер внешней нагрузки равномерный;
- работа 10 часов в сутки;
- 5 пусков в час по 7 мин;
- реверсивное движение отсутствует;
- смазка, применяемая в редукторе, синтетическая зарубежного производства;
- соединение редуктора с электродвигателем через упругую муфту, с приводным механизмом через цепную передачу;
- редуктор работает в помещении при температуре окружающей среды +50 °С.

Требуемые конструктивные особенности редуктора:

- конструктивное исполнение по способу монтажа горизонтальное, на лапах, крепление к полу.
- выходной вал цилиндрический.

Выбор типа редуктора

Рассчитываем требуемое передаточное число:

$$i = n_{1p}/n_{2p} = 1400/10 = 140$$

Учитывая требуемое передаточное число редуктора (i), по таблице 1.1 выбираем подходящие редуктора 6Ц3С, 6Ц3В, 6ЦКЦ.

Выбор типоразмера редуктора

Определяем значение эксплуатационного коэффициента $K_9 = K_1 \cdot K_2 \cdot K_3 \cdot K_4 \cdot K_5$. Значения коэффициентов $K_1 - K_2$ выбираем по таблицам 1.2-1.6.

 $K_1 = 1,0$ (нагрузка равномерная, работа 10 часов в сутки, 5 пусков в час);

 $K_{2} = 1,0$ (синтетическая смазка);

 $K_3 = 1,15$ (5 пусков в час, на входном валу - упргуая муфта; на выходном валу - цепная передача);

 $K_{A} = 1,0$ (работа нереверсивная);

$$K_5 = 1.3$$
 (температура +50 °C, $\Pi B = \frac{5 \cdot 7}{60} \cdot 100 = 60\%$)

$$K_3 = 1.0 \cdot 1.0 \cdot 1.15 \cdot 1.0 \cdot 1.3 = 1.495$$

Определяем значение расчетно-экслпуатационного крутящего момента T_{2P3} на выходном валу редуктора:

$$T_{_{2P9}} = T_{_{2P}}$$
. $K_{_{9}} = 800 \cdot 1,495 = 1195 \text{ H} \cdot \text{M}$

В таблицах технических характеристик редукторов, приведенных на страницах данного каталога найдем минимальный типоразмер редуктора, для которого табличные значения i_R и T_2 удовлетворяют усовиям: $i_R \approx i$, $T_2 \ge T_{2P3}$. В нашем случае - это редуктора 6Ц3С-87ES, 6Ц3В-77ES, 6ЦКЦ-77ES со следующими техническими характеристиками:







```
6U3C-87ES i_R = 142,41; T_2 = 1550 \text{ H} \cdot \text{m}; n_2 = 9,8; F_{Ra} = 16900 \text{H}. 6U3B-77ES i_R = 142,27; T_2 = 1500 \text{ H} \cdot \text{m}; n_2 = 9,8; F_{Ra} = 15700 \text{H}. 6UKU-77ES i_R = 135,28; T_2 = 1550 \text{ H} \cdot \text{m}; n_2 = 10; F_{Ra} = 15400 \text{H}.
```

Сравнивая расчетную радиальную консольную нагрузку на выходном валу редуктора F_{Rap} с допускаемой F_{Rap} (см. таблицы технических характеристик). Требование $F_{Rap} \leq F_{Rap}$ соблюдается.

Для определения мощности приводного двигателя вычисляем расчетную мощность P_{1p} на входном валу редуктора, соответствующую расчетному крутящему моменту T_{2p} =800 H·м на выходном валу:

Для 6Ц3С-77ES
$$P_1 = (T_2 \cdot n_2) \, / \, (9550 \cdot \eta) = (1550 \cdot 9,8) \, / \, (9550 \cdot 0,94) = 1,69 \, кВт$$
 Для 6Ц3В-67ES $P_1 = (T_2 \cdot n_2) \, / \, (9550 \cdot \eta) = (1500 \cdot 9,8) \, / \, (9550 \cdot 0,94) = 1,63 \, кВт$ Для 6ЦКЦ-77ES $P_1 = (T_2 \cdot n_2) \, / \, (9550 \cdot \eta) = (1550 \cdot 10) \, / \, (9550 \cdot 0,94) = 1,72 \, кВт$ Для 6Ц3С-77ES $P_{1P} = (T_{2P} \, / \, T_2) \cdot P_1 = (800 / 1550) \cdot 1,69 = 0,87 \, кВт$ Для 6Ц3В-67ES $P_{1P} = (T_{2P} \, / \, T_2) \cdot P_1 = (800 / 1500) \cdot 1,63 = 0,87 \, кВт$. Для 6ЦКЦ-77ES $P_{1P} = (T_{2P} \, / \, T_2) \cdot P_1 = (800 / 1550) \cdot 1,72 = 0,89 \, кВт$.

Итак, учитывая заданные технические требования, можно выбрать редуктора:

(Примеры обозначений редукторов см. в соответствующих Разделах в п.2.6, 3.8, 4.8).

Далее по необходимым габаритным и присоединительным размерам заказать подходящий редуктор.

Пример 1 (для n₁≠1440 мин⁻¹)

Требуется выбрать редуктор для привода со следующими исходными данными:

- расчетный крутящий момент, воспринимаемый выходным валом редуктора и соответствующий нормально протекающему (установившемуся) процессу работы механизма, T_{γ_p} =450H·м;
 - -расчетная частота вращения выходного вала редуктора, $n_{2p}=5$ мин $^{-1}$;
 - -расчетная частота вращения входного вала редуктора, n_{1p} =750 мин $^{-1}$;
- радиальные консольные нагрузки на входном и выходном валах редуктора отсутствуют;
 - -характер внешней нагрузки равномерный;
 - работа 16 часов в сутки;
 - –12 пусков в час по 4 мин;
 - режим работы редуктора реверсивный (пуски после остановки более 10 с);
 - -смазка, применяемая в редукторе, минеральная зарубежного производства;
- -соединение редуктора с электродвигателем и валом привода через упругие муфту;
- редуктор работает в помещении при температуре окружающей среды +30 °C. Требуемые конструктивные особенности редуктора:
 - –конструктивное исполнение по способу монтажа горизонтальное, на фланце.
 - –выходной вал полый со шпоночным пазом.

Выбор типа редуктора

Рассчитываем требуемое передаточное число:

$$i = n_{1p}/n_{2p} = 750/5 = 150$$

Учитывая требуемое передаточное число редуктора (i), по таблице 1.1 выбираем подходящие редуктора 6ЦЗВФ, 6ЦКЦФ (редуктор соосный не подходит, так как не имеет исполнения с полым валом).

Выбор типоразмера редуктора

Определяем значение эксплуатационного коэффициента $K_3 = K_1 \cdot K_2 \cdot K_3 \cdot K_4 \cdot K_5$. Значения коэффициентов K_1 - K_2 выбираем по таблицам 1.2-1.6.

 $K_1 = 1,15$ (нагрузка равномерная, работа 16 часов в сутки, 12 пусков в час);

 $K_{2} = 1,2$ (минеральная смазка);

 $K_3 = 1,05$ (12 пусков в час, упругие муфта на входном и выходном валах);

 $K_4 = 1,0$ (реверсивные пуски после остановки более 10с);

$$K_5 = 1,15$$
 (температура +30 °C, $\Pi B = \frac{12 \cdot 4}{60} \cdot 100 = 80 \%$)

$$K_{9} = 1,15 \cdot 1,2 \cdot 1,05 \cdot 1,0 \cdot 1,15 = 1,666$$

Определяем значение расчетно-экслпуатационного крутящего момента $\mathsf{T}_{_{2P^{3}}}$ на выходном валу редуктора:

$$T_{2p9} = T_{2p}$$
. $K_9 = 450 \cdot 1,666 = 749,7 \text{ H} \cdot \text{M}$

В таблицах технических характеристик редукторов, приведенных на страницах данного каталога найдем минимальный типоразмер редуктора, для которого табличные значения і ди Т удовлетворяют усовиям: $i_R \approx i$, $T_2 \ge T_{2P3}$ В нашем случае - это редуктора 6ЦЗВФ-77ES, 6ЦКЦФ-77ES со следующими техническими характеристиками:

6Ц3ВФ-67ES

$$i_R = 142,40; T_2 = 820 \text{ H} \cdot \text{m}.$$

6ЦКЦФ-77ES

$$i_{R} = 144,79; T_{2} = 820 \text{ H} \cdot \text{M}.$$

По формуле 5 рассчитаем номинальную частоту вращения выходного вала n_3 :

Для 6Ц3ВФ-67ES
$$n_2 = n_{1P} / i_R = 750/142,40 = 5,27$$

Для 6ЦКЦФ-77ES
$$n_2 = n_{1P} / i_R = 750/145,67 = 5,18$$

По формуле 7 рассчитаем номинальную мощность на входном валу редуктора P_1 , которая необходима для создания на выходном валу номинального крутящего момента $T_2 = 820 \text{ H} \cdot \text{M}$ при соответствующих номинальных частотах вращения выходного вала:

Для 6Ц3ВФ-67ES
$$P_{_1} = (T_{_2} \cdot n_{_2}) / (9550 \cdot \eta) = (820 \cdot 5,27 / (9550 \cdot 0,94) = 0,48$$

Для 6ЦКЦФ-77ES
$$P_1 = (T_2 \cdot n_2) / (9550 \cdot \eta) = (820 \cdot 5,18 / (9550 \cdot 0,94) = 0,47$$

Таким образом, технические характеристики редукторов будут следующие:

6Ц3ВФ-67ES

$$i_R = 142,40; T_2 = 820 \text{ H} \cdot \text{m}; n_2 = 5,27; P_1 = 0,48$$

6ЦКЦФ-77ES

$$i_R = 144,79; T_2 = 820 \text{ H} \cdot \text{m}; n_2 = 5,18; P_1 = 0,47$$















Для определения мощности приводного двигателя вычисляем расчетную мощность Р, на входном валу редуктора, соответствующую расчетному крутящему моменту $T_{_{2p}}$ =450 H $_{^{\circ}}$ м на выходном валу:

Для 6Ц3ВФ-67ES
$$\begin{array}{ll} P_{_{1P}}=(T_{_{2P}}\,/\,T_{_2})\cdot P_{_1}=(450/\,820)\cdot 0,48=0,263\;\kappa B\tau. \\ \text{Для 6ЦКЦФ-77ES} & P_{_{1P}}=(T_{_{2P}}\,/\,T_{_2})\cdot P_{_1}=(450/\,820)\cdot 0,47=0,257\;\kappa B\tau. \end{array}$$

Итак, учитывая заданные технические требования, можно выбрать редуктора:

(Примеры обозначений редукторов см. в соответствующих разделах в п.3.8, 4.8).

Далее по необходимым габаритным и присоединительным размерам заказать подходящий редуктор.

1.3 ВЫБОР МОТОР-РЕДУКТОРА

1. Общие пояснения

Выбор мотор-редуктора состоит в определении его типоразмера по таблицам технических характеристик настоящего каталога.

Мотор-редукторы, применяемые в приводах промышленного оборудования, эксплуатируются в самых различных условиях и режимах работы, что необходимо учитывать при выборе моторредуктора, поэтому исходными данными для выбора являются:

- расчетный крутящий момент T₂₀, воспринимаемый выходным валом мотор-редуктора и соответствующий нормально протекающему (установившемуся) процессу работы приводимого механизма, Н м;
 - расчетная частота вращения выходного вала n_{2n} , мин⁻¹;
 - расчетная радиальная консольная нагрузка на выходном $F_{\rm \tiny Rap}$ валу мотор-редуктора, H;
 - характер внешней нагрузки;
 - время работы в сутки, ч;
 - количество пусков в час;
 - продолжительность включения в течение одного часа ПВ, %;

 - наличие упругих элементов (муфты, ремни и др.) на выходном валу мотор-редуктора;
 - наличие реверсивного движения;
 - температура окружающей среды, °С.

Также следует учесть требуемые конструктивные особенности мотор-редуктора:

- конструктивное исполнение по способу монтажа (на лапах, на фланце, реактивная штанга, кронштейн)
 - габаритные и присоединительные размеры, исполнение выходного вала.
- исполнение электродвигателя (вид, степень защиты, количество скоростей, наличие тормоза и др.)

2. Выбор типоразмера мотор-редуктора

2.1 Исходя из условий и режимов эксплуатации мотор-редуктора, определяем значение эксплуатационного коэффициента К_э, учитывающего фактический режим работы моторредуктора, по формуле 8.

$$K_2 = K_1 \cdot K_2 \cdot K_3 \cdot K_4 \cdot K_5 \qquad (8)$$

 $\mathbf{K_3} = \mathbf{K_1} \cdot \mathbf{K_2} \cdot \mathbf{K_3} \cdot \mathbf{K_4} \cdot \mathbf{K_5}$ (8) Значения коэффициентов $\mathbf{K_1} - \mathbf{K_5}$ выбираем по таблицам 1.2-1.6. Если полученное значение K_{3} ≥3, то для дальнейших расчетов принимаем K_{3} =3.

- 2.2 В таблицах технических характеристик мотор-редукторов, приведенных в данном каталоге, найдем минимальный типоразмер мотор-редуктора, для которого табличные значения n₂, T₂, f₃ удовлетворяют условиям: $n_2 \approx n_{2P}$, $T_2 \ge T_{2P}$, $f_b \ge K_3$.
- 2.3 Сравниваем расчетную величину радиальной нагрузки на выходном валу $F_{_{\rm BAP}}$ с допускаемой F_{Ra} (см. таблицы технических характеристик мотор-редукторов). Должно соблюдаться неравенство 9:

$$F_{p_2p} \leq F_{p_2}$$
 (9)

Если неравенство не выполняется (расчетные нагрузки превышают допускаемые для выбранного мотор-редуктора), то необходимо применить мотор-редуктор большего типоразмера или, если это возможно, изменить геометрические параметры передач (ременных, цепных, зубчатых и т.п.) с целью снижения нагрузки на вал мотор-редуктора.

2.4 Зная типоразмер мотор-редуктора, частоту вращения выходного вала, мощность электродвигателя, контруктивное исполнение по способу монтажа, а также климатическое исполнение и категорию размещения мотор-редуктора, опеределяем его условное обозначение.











ПРИМЕР ВЫБОРА МОТОР-РЕДУКТОРА

При проектировании промышленного оборудования требуется выбрать мотор-редуктор со следующими исходными данными:

- расчетный крутящий момент, воспринимаемый выходным валом мотор-редуктора и соответствующий нормально протекающему (установившемуся) процессу работы механизма, $T_{2p} = 1100 \text{H} \cdot \text{м};$
- расчетная частота вращения выходного вала редуктора, $n_{2p}=45$ мин⁻¹;
- характер нагрузки равномерный;
- работа 16 часов в сутки;
- 5 пусков в час по 10 мин;
- нереверсивный режим работы мотор-редуктора;
- смазка, применяемая в мотор-редукторе, синтетическая, зарубежного производства;
- мотор-редуктор соединен с приводным механизмом упругой муфтой;
- мотор-редуктор работает в помещении при температуре окружающей среды +10°C.

Требуемые конструктивные особенности мотор-редуктора:

- конструктивное исполнение по способу монтажа вертикальное, на фланце, валом вниз.
- выходной вал цилиндрический.

Требуемые особенности электродвигателя:

асинхронный трехфазный односкоростной электродвигатель переменного тока (напряжение питания 380 В), общепромышленного исполнения, со встроенным тормозом, степень защиты ІР 54 по ГОСТ 17494-87.

Выбор типоразмера мотор-редуктора

Определяем значение эксплуатационного коэффициента $K_9 = K_1 \cdot K_2 \cdot K_3 \cdot K_4 \cdot K_5$. Значения коэффициентов K_1 - K_5 выбираем по таблицам 1.2-1.6.

 $K_1 = 1,1$ (нагрузка равномерная, работа 16 часов в сутки, 5 пусков в час);

 $K_{2} = 1,0$ (синтетическая смазка);

 $K_3 = 1,1$ (5 пусков в час, на выходном валу - упругая муфта);

 $K_{A} = 1,0$ (работа нереверсивная);

$$K_5 = 1.0$$
 (температура +10 °C, $\Pi B = \frac{5 \cdot 10}{60} \cdot 100 = 80 \%$)

$$K_9 = 1.1 \cdot 1.0 \cdot 1.1 \cdot 1.0 \cdot 1.0 = 1.21$$

В таблицах технических характеристик мотор-редукторов, приведенных на страницах данного каталога найдем минимальный типоразмер мотор-редуктора, для которого табличные значения n_{2} , T_{2} , f_{b} удовлетворяют усовиям: $n_{2} \approx n_{2p}$, $T_{2} \ge T_{2pq}$, $f_{b} \ge K_{q}$

В нашем случае - это мотор-редуктора 6Ц3СФ-87ES, 6Ц2ВФ-77ES, 6ЦКЦФ-97ES со следующими техническими характеристиками:

6Ц3СФ-87ES

$$n_2 = 44; T_2 = 1200 \text{ H} \cdot \text{м}; P_1 = 5,5 \text{кВт}; f_b = 1,3$$
 6Ц2ВФ-77ЕS

$$n_2 = 48; T_2 = 1100 \text{ H} \cdot \text{m}; P_1 = 5,5 \text{ kBt}; f_b = 1,35$$

6ЦКЦФ-97ES

$$n_2 = 42; T_2 = 1710 \text{ H} \cdot \text{m}; P_1 = 7.5 \text{ kBT}; f_b = 2.5$$



Итак, учитывая заданные технические требования, можно выбрать следующие моторредуктора:

(Примеры обозначений редукторов см. в соответсвующих разделах в п.2.7, 3.9, 4.9).

Далее по необходимым габаритным и присоединительным размерам заказать подходящий мотор-редуктор.











1.4 СПОСОБЫ СМАЗКИ И СМАЗОЧНЫЕ МАТЕРИАЛЫ

Смазка редукторов (мотор-редукторов) предназначена для снижения потерь на трение, удаление продуктов износа, отвода тепла, а также для предохранения от коррозии.

Способ смазки редукторов (мотор-редукторов) – картерный, непроточный. Подшипники смазываются масляным туманом (разбрызгиванием) или погружением в масляную ванну.

Марку смазочного материала следует выбирать, руководствуясь сведениями, приведенными в настоящем разделе, с использованием таблиц 1.7—1.9

Смазочный материал должен быть залит до отверстия контроля уровня масла требуемого варианта рабочего положения в пространстве.

ВНИМАНИЕ! Для получения информации о наличии и марке смазочного материала в поставляемом редукторе (мотор-редукторе), обратитесь в НТЦ "Редуктор".

Работоспособность и долговечность редуктора зависит от правильности выбора смазочного материала. Основными критериями выбора вязкости масла являются температура окружающей среды и частота вращения входного вала.

Рекомендации по выбору вязкости масла в зависимости от этих условий приведены в таблице 1.7

Таблица 1.7 Рекомендуемая вязкость масла

Температура окружающей	Кинематическая вязкость масла при 40 $^{\rm 0}$ C, мм $^{\rm 2/c}$, при частоте вращения входного вала $\rm n_{\rm 1}$, мин $^{\rm -1}$					
среды, ⁰С	от 500 до 1000	свыше 1000 до 1500				
От -10 до +5	100	100				
От 0 до +40	320	220				
ОТ +35 до +60	460	320				

Примечания: Допускаемый диапазон кинематической вязкости используемых масел ±10% от указанных в таблице. Максимальная рабочая температура масла t=95°C, выше которой свойства масла могут существенно измениться. При $n_1 < 500$ мин⁻¹ или $n_1 > 1500$ мин ⁻¹ обратитесь за консультацией к нашим специалистам.

Рекомендуемые для заправки редукторов марки синтетических масел зарубежного производства и их кинематическая вязкость указаны в таблице 1.8, марки минеральных масел зарубежного производства — в таблице 1.9. Применение других смазочных материалов, не указанных в таблицах, необходимо согласовать с НТЦ "Редуктор".

Таблица 1.8 Рекомендуемые марки синтетических масел зарубежного производства

	Фирма-производитель										
Кинематическая вязкость масла при 40 °C, мм²/с (сСт)	FL IBERIA	Brugarolas 😿	MOBIL		Shell	‡ CEPSA	KLÜBER LUBRICATION	ARAL	TRIBOL		
		BESLUX SINCART	Mobil SHC	SHC XMP	Tivela Oil	Engranajes HPS	Klubersynth GH6	ARAL Degol	TRIBOL		
320	FL GEARSYNT 320	320W	632	632	WB	320	320	-	-		
220	FL GEARSYNT 320	220W	630	630	WB	220	220	GS 220	800/220		
150	FL GEARSYNT 320	150W	629	629	WA	150	150	-	-		
100	FL GEARSYNT 320	100W	-	-	WA	-	100	-	-		



Таблица 1.9 Рекомендуемые марки минеральных масел зарубежного производства

	Фирма-производитель												
Кинематическая вязкость масла при 40 °C, мм²/с (сСт)	FL IBERIA	Brugarolas 🙀	(BP)	(Esso)	MOBIL	Shell	‡ CEPSR	KLÜBER LUBRICATION	REPJOI	ARAL	Castrol	DEA	TRIBOL
		Extra Gear	BP Energol	SPARTAN	Mobilgear	Shell Omala Oil	Engranajes HP	Klubeoil GEM 1	Supern Tauro	ARAL Degol	Castrol Alpha	Falcon	TRIBOL
320	-	320	GR-XP 320	EP 320	632	320	320	320	320	SG 320	MW 320	CLP 320	1100/320
220	FL BAKU TO 4/50	220	GR-XP 220	EP 220	630	220	220	220	220	SG 220	MW 220	CLP 220	1100/220
150	-	150	GR-XP 150	EP 150	629	150	150	150	150	SG 150	MW 150	CLP 150	1100/150
100	-	100	GR-XP 100	EP 100	627	100	100	100	100	SG 100	MW 100	CLP 100	1100/100

ВНИМАНИЕ! Не смешивайте смазочные материалы разных марок.

Если температура окружающей среды ниже температуры застывания применяемого масла, необходимо предусмотреть устройства для предварительного нагрева масла перед запуском редуктора. Информацию о температуре застывания можно найти в каталогах производителей соответствующих смазочных материалов.

При эксплуатации редукторов рекомендуется после первых 300 часов работы слить масло, полость корпуса редуктора тщательно промыть, удалить из нее все примеси и залить свежее масло до пробки-уровня.

Далее периодически контролировать состояние смазки после каждых 3000 часов работы (примерно 6 месяцев).

В заивисимости от условий экплуатации каждые три года следует менять минеральные масла, каждые пять лет - синтечические.

При необходимости редукторы серии 6-ES могут быть заправлены смазочным материалом, рекомендованным международными стандартами USDA-H1 и USDA-H2 для использования в пищевой и фармацевтической промышленности, что существенно расширяет сферу их применения.

ВНИМАНИЕ! При любом варианте рабочего положения в пространстве редукторов пробкаотдушина (сапун) должна всегда находиться вверху корпуса редуктора.



1.4.1 ОРИЕНТИРОВОЧНЫЕ ОБЪЕМЫ СМАЗОЧНОГО МАТЕРИАЛА

Ориентировочные объемы заливаемого смазочного материала, в литрах, в зависимости от типоразмера и конструктивного исполнения по способу монтажа указаны в таблицах 1.10-1.12

Таблица 1.10 Ориентировочный объем заливаемого смазочного материала для цилиндрических соосных редукторов (мотор-редукторов).







				Конструі	ктивное исі	полнение п	о способу г	ионтажа		
Условный габарит	Количество ступеней	110 210	120 220	130 230	140 240	150 250	160 260	311 312 313	321 322 323	331 332 333
				Ориентир	овочныи о	бъем смазо Т	очного мат	ериала, л		Т
17ES	2 3	0,25	0,6	0,6	0,35	0,35	0,35	0,25	0,6	0,6
27ES	2 3	0,25/0,4*	0,7	0,7	0,4	0,4	0,4	0,25/0,4*	0,7	0,7
37ES	2 3	0,3/1*	1,1	0,9	1	1	0,8	0,4/1*	1,1	0,9
47ES	2 3	0,7/1,5*	1,7	1,6	1,5	1,5	1,5	0,7/1,5*	1,7	1,6
	1	0,6	1,3	0,8	1,3	0,9	0,9	0,5	1,1	0,8
57ES	2 3	0,8/1,7*	1,8	1,9	1,7	1,7	1,7	0,8/1,7*	1,7	1,8
	1	0,8	1,9	0,8	1,7	1,1	1,1	0,7	1,7	0,8
67ES	2 3	1,1/2,3*	3,2	2,6/3,5*	2,8	2	1,8	1,2/2,5*	3,1	2,7/3,6*
	1	1,1	2,7	1,5	2,6	1,6	1,6	0,9	2,5	1,5
77ES	2 3	1,2/3*	4,3	3,8/4,3*	3,6	3,4	2,5	1,2/2,6*	4,1	3,8/4,1*
	1	1,7	4,8	2,5	4,8	2,9	2,9	1,6	4,7	2,5
87ES	2 3	2,3/6*	7,7	6,7/8,4*	7,2	6,5	6,3	2,4/6*	7,7	6,8/7,9*
	1	2,1	7	3,4	7,4	4,8	4,8	2,1	7	3,6
97ES	2 3	4,6/9,8*	13,4	11,7/14*	11,7	11,7	11,3	5,1/10,2*	14	11,9/14*
	1	3,9	11,9	5,6	11,6	7,7	7,7	3,1	10,5	5,9
107ES	2 3	6/13,7*	19,2	16,3	16,9	15,9	13,2	6,3/14,9*	19,2	15,9
137ES	2 3	10/25*	31,5	28	29,5	25	25	9,5/25*	32,5	27
147ES	2 3	15,4/40*	52	46,5	48	41	39,5	16,4/42*	52	47
167ES	2 3	27/70*	88	82	78	69	66	26/70*	88	82

^{*} для четырех-, пяти-, шестиступенчатых редукторов и мотор-редукторов во вторую ступень заливайте большее количество смазочного материала



Таблица 1.11 Ориентировочный объем заливаемого смазочного материала для цилиндрических вертикальных редукторов и мотор-редукторов.

		Конструктивное исполнение по способу монтажа									
	Количество ступеней	110 410	120 420	130 430	140 440	150 450	160 460				
			420 430 440 450 460 Ориентировочный объем смазочного материала, л 1,2 1,2 0,7 1,1 1 1,9 1,9 1,1 1,7 1,5 3,6 3,7 2,1 2,9 2,8 3,8 3,8 1,9 3,2 2,9 8 7,3 4,3 6,3 6 13,9 13,1 7,7 11,1 11								
37ES	2 3	1	1,2	1,2	0,7	1,1	1				
47ES	2 3	1,6	1,9	1,9	1,1	1,7	1,5				
57ES	2 3	2,6	3,6	3,7	2,1	2,9	2,8				
67ES	2 3	2,7	3,8	3,8	1,9	3,2	2,9				
77ES	2 3	5,1	8	7,3	4,3	6,3	6				
87ES	2 3	10,2	13,9	13,1	7,7	11,1	11				
97ES	2 3	19	25,3	22,5	12,6	20,5	18,7				
107ES	2 3	25	38	32	19,5	28	27,3				
127ES	2 3	41	62	56	34	48	46,5				
157ES	2 3	70	106	105	64	79	87				

Таблица 1.12 Ориентировочный объем заливаемого смазочного материала для цилиндроконическо-цилиндрических редукторов и мотор-редукторов.

	Конструктивное исполнение по способу монтажа										
Условный	110	120	130	140	150	160					
габарит	411	421	431	441	451	461					
		Ориенті	ировочный объем	смазочного матер	иала, л						
37ES	0,5	1,4	1	1	1	1					
47ES	0,8	2,1	1,3	1,6	1,6	1,6					
57ES	1,3	3	2,3	2,6	2,5	2,8					
67ES	1,1	3,5	2,4	2,7	2,7	2,7					
77ES	2,2	5,7	4,1	4,4	4,4	4,4					
87ES	3,7	11	8,1	8,8	8,2	8,2					
97ES	7	20,5	14,5	16,5	16	15,7					
107ES	10	34	21,5	25,7	24,5	24,5					
127ES	21	53	41,5	45	41	40,5					
157ES	31	91	64	67	62	60					
167ES*	35	125	100	100	85	85					
187ES*	60	205	170	170	130	130					



Данный бланк Вы можете скачать на сайте www.reduktorntc.ru или получить по факсу.

(P	E	Д	У	К	T	0	P
	НАУ	чно-	TEXH	юло	ГИЧЕ	ски	Й ЦЕ	НТР

198099 г. Санкт-Петербург, а/я 20 тел.: (812) 331-8890, 320-6847 Многоканальный тел/факс: (812) 327-0032 e-mail: ntcreduktor@gmail.com

Лист исходных данных №	Название организации
Договор №	
OT	факс:

Для правильного выбора требуемого Вам редуктора (мотор-редуктора) или для подтверждения справедливости сделанного Вами выбора НТЦ «Редуктор» предлагает Вам заполнить следующий

Опросный лист: Типоразмер (марка) редуктора, мотор-редуктора

Наименование параметра			енное ение, данные	Наименование параметра			енное ение, данные		
Частота вращения выходного вала мотор-редуктора, мин ⁻¹					Реверсивные				
2. Требуемое передаточное отношение (для редуктора) 3. Расчетный крутящий момент Т _{2P} , воспринимаемый выходным валом редуктора (мотор-редуктора) и соответствующий нормально протекающему (установившемуся) процессу работы приводимого механизма, Н-м				13. Наличие реверсивного режима	пуски	ОТСУТ	твуют		
				работы	Реверсивные пуски после остановки	более 10 се от 2 до 10 се менее 2 сег			
Величина радиальной консольной валу, Н				14. Требования к шуму (стандартные, Если требования к шуму повышенные охарактеризуйте их:					
нагрузки	на быстро- ходном валу, Н			15. Схема установки и крепления ред На рисунке укажите:	уктора (приложи	те рисун	ок).		
5. Требуемый ресурс эксплуатации, ч	по зубчатому зацеплению			- требуемый вариант сборки; - рабочее положение в пространстве;		BOBOV HO			
	по подшипникам			- конструктивное исполнение по способу монтажа (на лапах, на фланце, насадное исполнение с полым валом, реактивная штанга); - особые требования к габаритам (указать размеры на схеме ВхНхL)					
6. Продолжительность суточной работы, час (нужное подчеркнуть)		до 4	4 0						
		свыше 4 до 8 свыше 8 до 16 свыше 16 до 24		16. Исполнение валов редуктора:		б/х	т/х		
				• цилиндрический со шпонкой					
7. Количество пусков в час				• конический со шпонкой					
				• шлицевой					
8. Продолжительность включения, в течение 1 часа (ПВ), % ПВ= $t_{\rm u}$ / 60 • 100%,				• полый шлицевой					
где t _н – время работы с нагрузкой в тече Если время работы под нагрузкой больше	ние одного часа, ми	IH.		• полый шпоночный					
если времи рассты под нагрузкой сольше	4aca, 10 11b=10070			• полый под стяжную муфту					
	Ступенчатое			• в виде зубчатой полумуфты					
	повышение нагр	узки от		• вал в виде звездочки для цепи					
9. Режим ввода в эксплуатацию	0,7·T ₂ до 1,0·T ₂			• другой					
, , ,	Сразу на требуем минальную нагр			17. Климатическое исполнение и кате У3, ТВ4 и т.д.)	гория размещен	ия (напрі	имер,		
	минальную нагр	y3Ky 1 ₂₋		• на улице					
	На быстро-	Да	Нет	• под навесом					
10. Наличие упругих элементов: муфты,	ходном валу	Да	1161	• в неотапливаемом помещении	,				
ремни и др.(нужное подчеркнуть)	На тихоходном	Да	Нет	• в отапливаемом помещении					
	валу		1101	• тропическое исполнение	,				
Desuguera				• для Крайнего Севера					
11 V	11. Характер внешней нагрузки (нужное подчеркнуть)			• другое					
	Сипьные топики			 температура окружающей среды 	1 °C				
	Сильные толчки				ы, С ————				
подчеркнуть) 12. Циклограмма нагружения редуктора (г		указание	M	18. Системы для повышения надежно	<u> </u>	1 редукто	ра		
 11. Характер внешней нагрузки (нужное подчеркнуть) 12. Циклограмма нагружения редуктора (в времени циклов Т₂, H•м 		указание	M	18. Системы для повышения надежно система принудительного охлаж редуктора (мотор-редуктора) с и радиатором охлаждения	сти эксплуатации	редукто	ра		
подчеркнуть) 12. Циклограмма нагружения редуктора (г			м	• система принудительного охлаж редуктора (мотор-редуктора) с н	сти эксплуатации	1 редукто	ра		

Бланк заказа



19. Системы контроля для обеспечения надежности эксплуате предотвращения аварийной поломки частотный преобразователь устройство плавного пуска прибор для измерения температуры корпуса редуктора датчик контроля температуры масла гидродинамическая муфта датчик контроля загрязнения масла датчик контроля температуры подшипников датчик контроля вибрации редуктора	ации и	низкообсо встро	а вращения, мин ⁻¹ боротный высокомоментні юенным тормозом ническим вариатором регул	• 3000 • 1500 • 1000 • 750			
 частотный преобразователь устройство плавного пуска прибор для измерения температуры корпуса редуктора датчик контроля температуры масла гидродинамическая муфта датчик контроля загрязнения масла датчик контроля температуры подшипников 		низкоо(со встрос механ	боротный высокомоментні	1000750			
 устройство плавного пуска прибор для измерения температуры корпуса редуктора датчик контроля температуры масла гидродинамическая муфта датчик контроля загрязнения масла датчик контроля температуры подшипников 		низкоо(со встрос механ	боротный высокомоментні	• 750			
 прибор для измерения температуры корпуса редуктора датчик контроля температуры масла гидродинамическая муфта датчик контроля загрязнения масла датчик контроля температуры подшипников 		 со встре с механ 	оенным тормозом				
редуктора датчик контроля температуры масла гидродинамическая муфта датчик контроля загрязнения масла датчик контроля температуры подшипников		 со встре с механ 	оенным тормозом	ый			
 датчик контроля температуры масла гидродинамическая муфта датчик контроля загрязнения масла датчик контроля температуры подшипников 		• с механ					
гидродинамическая муфтадатчик контроля загрязнения масладатчик контроля температуры подшипников			INDECKUM BADUATODOM DELVI				
датчик контроля загрязнения масладатчик контроля температуры подшипников		скорост		пирования			
• датчик контроля температуры подшипников			ТИ 				
		 с устрої 	йством плавного пуска и то	рможения			
• датчик контроля вибрании релуктора			ммируемый с регулирован	ием скорости,			
дал пистерия впорации редулиора		нагрузк	ки, выключением и др.				
20. Тип применяемой смазки		 со счет 	чиком оборотов				
• синтетическая, зарубежного производства		 с контр 	олем температуры				
• минеральная, зарубежного производства		 с автом 	атическим отключением пр	ри перегреве			
 полужидкая синтетическая, российского производства 		• с автом перегру	атическим отключением пр узках	ри			
• минеральная, российского производства		• взрыво	безопасное исполнение				
• присадки для повышения кпд и долговечности		• стойкий	й к химическому воздейств	вию			
редуктора		• морское исполнение					
• присадки для восстановления износа и «залечивания» питтинга		• пыле-влагостойкий					
• смазка для пищевой и фармацевтической промышленности		 тропиче 	еское исполнение				
		 подши 	пниками повышенного мом	мента и			
• консистентная смазка			ечности (50000 час)				
21. Системы смазки и охлаждения							
• картерная (стандартная) разбрызгиванием		24 На отпол		wate vetneŭetne	D. MOTODOM		
• картерная с принудительным разбрызгиванием		24. На отдельном листе подробно опишите устройство, в котором применяется редуктор (мотор-редуктор). Приложите Ваши расчеты,					
• картерная с внутренним масляным насосом для полива зубчатых передач и подшипников		схемы, чертежи и др. Укажите другие особые требования, которые следует у			честь.		
• циркуляционная с наружным насосом							
• с очисткой смазки от примесей			25. Необходимое количество редукторов (мотор-				
• с дополнительным принудительным охлаждением масла		редукторов),	ору (указать кол	IMUACTRO)			
22. Тип приводного двигателя		 шестер 	ичество)				
		<u> </u>					
• электродвигатель		• шестер					
• гидромотор		·	ходная передача				
• дизельный двигатель			дная передача				
• серводвигатель		 подшиг 					
• шаговый двигатель		• манжет					
• пневмомотор			для редуктора				
• крановый электродвигатель		• шкив 0/	/х вала и ремень 	61			
• другой		• звездоч	чка и цепь	б/х вал			
23. Требования к электродвигателю				т/х вал			
• мощность, кВт		• муфта, у	указать тип	б/х вал			
• напряжения питания, В			61	т/х вал			
• количество скоростей		• тормоз	для б/х вала и шкив для то	рмоза			
ФИО заполнившего e-mail тел: факс:	_ _ _		полномоченного пр риятия				

• количество скор	ростей	• тормоз для б/х вала и шкив для тормоза	
DИО заполнивш -mail ел:	его факс:	ФИО уполномоченного представителя предприятия	
»	факс Гподпись	Должность г.	_
		подпись	
аполненный ли	ст исходных данных направьте по	о факсу (812) 327-0032 маркетологу	



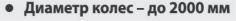


ВЫСОКОТОЧНЫЕ ЗУБЧАТЫЕ ПЕРЕДАЧИ СОВМЕСТНОГО ПРОИЗВОДСТВА

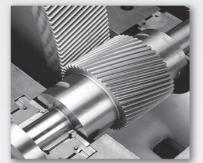




Предлагаем высокоточные зубчатые передачи и редукторы совместного производства. Наш партнер – известная бельгийская фирма WATTEEUW, см. www.reduktorntc.ru



- Скорость вращения до 100000 об/мин
- Степень точности 3-5-я



Типы редукторов:

- Планетарные
- Соосные
- Цилиндрические
- Вертикальные
- Комбинированные



Звоните, обращайтесь в **НТЦ «Редуктор»**! Вместе с **НТЦ «Редуктор»** Вы решите самые сложные редукторные задачи!

www.reduktorntc.ru e-m Санкт-Петербург, Промышленная ул., 19H

e-mail: ntcreductor@gmail.com РН Тел/Факс (812)327-00-32