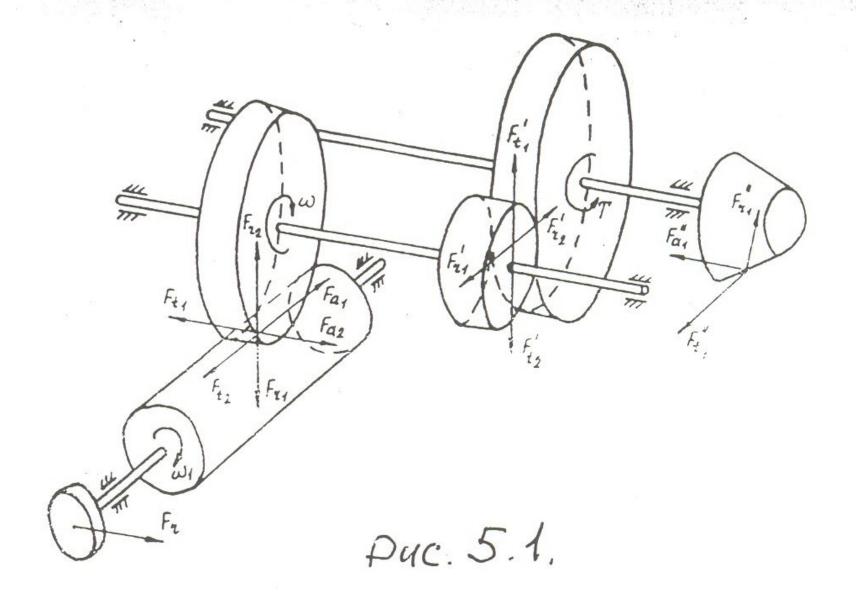
Проектировочным расчетом определяется диаметр вала в опасном сечении из условия прочности на изгиб с кручением. Расчетные схемы валов представляют в виде балок на шарнирных опорах. Подшипники, воспринимающие одновременно осевые и радиальные нагрузки, заменяют шарнирно-неподвижными опорами, а подшипники, воспринимающие только радиальные нагрузки- шарнирно-подвижными опорами. Положение опоры принимается посередине ширины подшипника, а в случае сдвоенной опоры — посередине внутреннего подшипника. Т.к. в основном, реакции воспринимаются подшипниками, расположенными со стороны нагруженного пролета.



Все действующие силы приводятся к оси вала: 1) радиальные силы переносятся в центр вала по линии действия; окружные силы переносятся в центр вала с добавлением крутящего момента; осевые силы переносятся в центр вала с добавлением сосредоточенных изгибающих моментов. Как показывают расчеты, осевыми силами можно пренебречь в силу их малости, учитывая только сосредоточенный изгибающий момент от них.

На первом этапе необходимо определить величины сил и моментов, действующих в передачах привода ( что уже сделано в расчете передач).

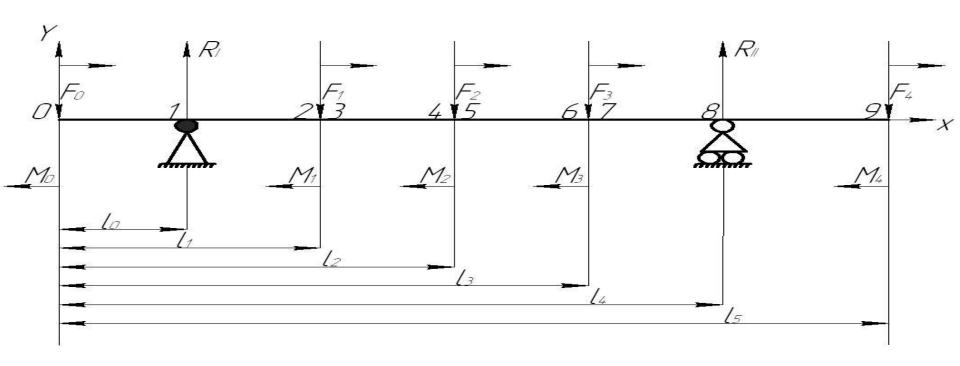
Очень важно правильно направить усилия, действующие на вал, ибо, как известно, направление действия сил влияет на значение и направление опорных реакций. Для этого необходимо представить в аксонометрии (можно без точного соблюдения правил образования аксонометрических проекций, т.е. в виде эскиза) кинематическую схему привода и редуктора с указанием направления вращения валов и действующих усилий. Следует учитывать, что, как правило, вал электродвигателя вращается по часовой стрелке.

## Методика расчета валов приводов.

После составления эскизной компоновки для всех валов привода выполняется проектировочный расчет на прочность ( на совместное действие изгиба и кручения). Затем разрабатывается конструкция валов. Все остальные расчеты выполняются как проверочные. В общем случае расчет на жесткость выполняется для вала, имеющего нагрузки на консольном участке (быстроходный вал- на консоли расположен шкив ременной передачи, тихоходный вал- на консоли расположена шестерня открытой передачи или звездочка, промежуточный вал зубчато-червячного редуктора, где на консоли расположено колесо цилиндрической передачи).

Уточненный расчет на усталостную прочность, расчет на статическую прочность и на надежность выполняется, как правило, для тихоходного вала редуктора в нескольких сечениях по длине вала.

# Расчет валов с применением ЭВМ.

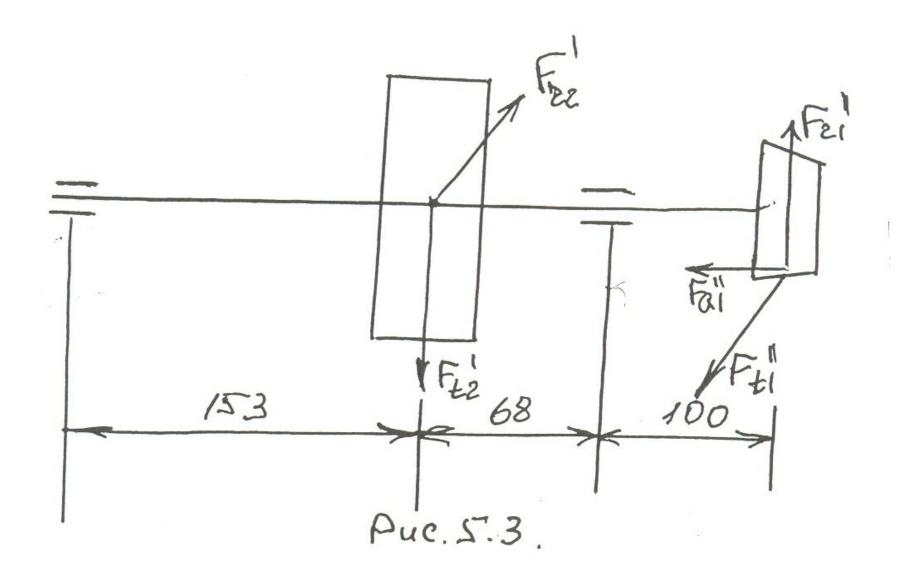


Puc. 5.2.

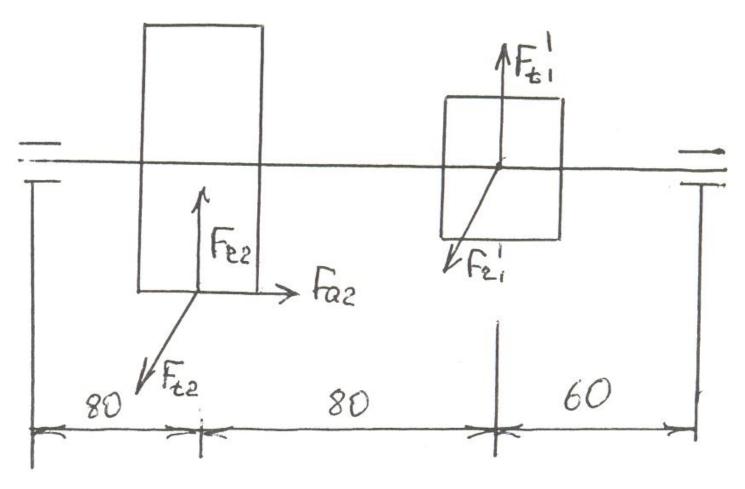
Ф.И.О. студента			номер группы Ф.			.И.О. консультанта				
T	$\sigma_{_{\rm B}}$	ά		T(3)		T(4)		$\sigma_{_{_{\mathrm{T}}}}$		$d_{_{\mathfrak{I}\!$
									m	
$l_0$			1,		$l_2$	1 <sub>3</sub>		$l_4$		1 <sub>5</sub>
$F_0^{\scriptscriptstyle B}$		·	$F_{1}^{\scriptscriptstyle B}$			$F_2^{\scriptscriptstyle B}$		$F_3^B$		$F_{4}^{\scriptscriptstyle B}$
$F_0^r$			$F^{\Gamma}_{1}$			$F_2^r$		$F_3^{\Gamma}$		$F^{r}_{4}$
$M_{0}^{B}$	)		$M_{1}^{B}$			$M_2^B$		$M_3^B$		$M_{4}^{\scriptscriptstyle B}$
$M^{\Gamma}_{0}$			$M^{\Gamma}_{1}$			$M_{2}^{\Gamma}$		$M_{3}^{\Gamma}$		$M^{\Gamma}_{4}$

### В этой таблице:

- 1) Т крутящий момент на рассматриваемом валу, Нмм, получен в лабораторной работе № 1 и представлен в табл. 5 или табл. 6;
  - 2)  $\sigma B$  предел прочности материала вала ( для стали 45  $\sigma B$  =600...800 H/мм2);
- 3) lpha поправочный коэффициент, lpha = 1- для реверсивных валов, lpha = 0,6 для нереверсивных валов ( реверсивность привода выбирали ранее в лабораторной работе №2 при задании коэффициента КFC);
- 4) T(3)=1- выполняются расчеты на усталостную прочность, статическую прочность и надежность, T(3)=0- вышеназванные расчеты не выполняются;
- 5) T(4)=1 выполняется расчет на жесткость, T(4)=0- расчет на жесткость не выполняется;
  - 6) от -предел текучести материала вала( для стали 45 от = 400...600 H/мм2);
- 7) m- модуль зубчатого или червячного колеса(шестерни), расположенного на рассчитываемом валу;
- 8) dэл –диаметр вала электродвигателя, задается только для быстроходного вала( для остальных валов dэл=0);
- 9) 10...15- линейные длины участков вала по схеме Рис. 5.2 берутся с эскизной компановки;
- 10) F0B...F4B, M0B...M4B, F0Г...F4Г, М0Г...M4Г –нагрузки (в Н) и сосредоточенные моменты (Н\*мм), действующие соответственно в вертикальной и горизонтальной плоскостях (Рис. 5.2).

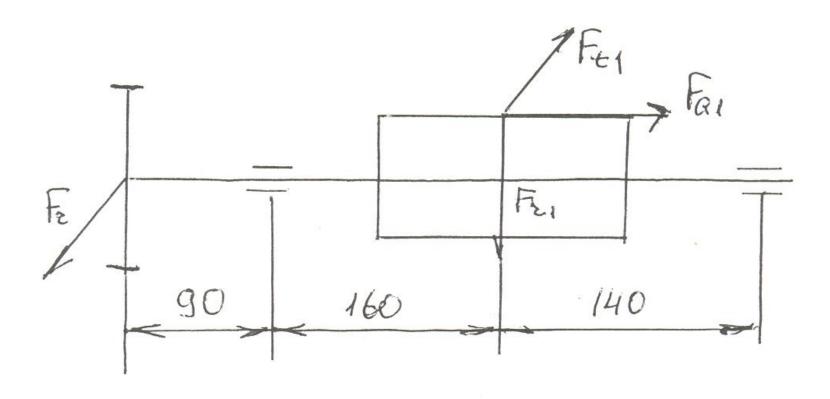


Ф.И.О. студента	номер группы Ф.И.О. консультанта					нта			
1694000	800	1	1	1	1   550		7		0
0	153		153 153		3	3 221		321	
0	10300		0		0			-6200	
0	-3700 0			0			17	7700	
0	0		0		0		145600		5600
0	0	0			0			0	



Puc. 5.4.

Ф.И.О. студента	номер группі	омер группы Ф.И.О. консультанта					нта	
560000	800	1	0	0	0 0		0	
0	80	80		160	160   220		220	
0	-1575		-10300		0		0	
0	6000		3700		0		0	
0	-20000	0	0		0		0	
0	0		0		0		0	



Puc. 5.5.

Ф.И.О. студента	О. студента номер группы				Ф.И.О. консультанта				
30000	800	800 1		1	1 0		38		
90	250		250	25	250 390		390		
0	1800	)	0	0			0		
1900	-157	5	0		0		0		
0	20160	00	0		0		0		
0	0	0			0		0		

Результаты расчетов(распечатка).

1694000	700	1	1	1
550	7	0		
0	153	153	153	221

# БЛОК 3 СЕЧЕНИЕ ПОД КОЛЕСОМ, КОНЦЕНТР. НАПРЯЖЕНИЙ-ШПОНОЧНЫЙ ПАЗ D(46)=85 P1=344 P2=206,4 P3=0,93 C1=2,01 C2=1,88 P4=0,628 P5=0,15 P6=0,5 W1=52437 W2=104874 W3=30,9 W4=0 W5=16.2 W6=0 W7=3,97 W8=3,24 W9=2,51 S1=1 РАСЧЕТ ВАЛА НА СТАТИЧЕСКУЮ ПРОЧНОСТЬ W5=16,15 A0=83,32 A1=6,66 ОЦЕНКА НАДЕЖНОСТИ ПО КОЭФФ. ЗАПАСА УСТАЛОСТНОЙ ПРОЧНОСТИ H=0,99986СЕЧЕНИЕ НА ВЫХОДЕ- КОНЦЕНТР. НАПРЯЖЕНИЙшпоночный паз D(46)=75 P1=344 P2=206,4 P3=0,93 C1=2,01 C2=1,88 P4=0,65 P5=0,15 P6=0,05 W1=35720,9 W2=71441,98 W3=4.07 W4=0 W5=23.71 W6=0 W7=2.80 W8=25.40 W9=2.78 S1=2 РАСЧЕТ ВАЛА НА СТАТИЧЕСКУЮ ПРОЧНОСТЬ W5=23.71 A0=82,54 A1=6,66

### ОЦЕНКА НАДЕЖНОСТИ ПО КОЭФФ. ЗАПАСА

УСТАЛОСТНОЙ ПРОЧНОСТИ
Н=0,99996
СЕЧЕНИЕ ПОД ПОДШП., КОНЦЕНТР. НАПРЯЖЕНИЙПОСАДКА С НАТЯГОМ
D(46)=80 P1=344 P2=206,4 P3=0,93 C1=2,4
C2=1,8 P4=0,64 P5=0,15 P6=0,5 W1=50240
W2=100480 W3=36.47 W4=0 W5=16.86 W6=0
W7=4.04 W8=2.33 W9=2.02 S1=3
PACЧЕТ ВАЛА НА СТАТИЧЕСКУЮ ПРОЧНОСТЬ
W5=16.86 A0=93,44 A1=5,88
ОЦЕНКА НАДЕЖНОСТИ ПО КОЭФФ. ЗАПАСА
УСТАЛОСТНОЙ ПРОЧНОСТИ
H=0.9982

СЕЧЕНИЕ ПОД КОЛЕСОМ, КОНЦЕНТР. НАПРЯЖЕНИЙ ГАЛТЕЛЬ

D(46)=85 P1=344 P2=206,4 P3=0,93 C1=2,03 C2=1,64 P=0,62 P5=0,15 P6=0,5 W1=60261 W2=120522 W3=6.86 W4=0 W5=14.05 W6=0 W7=3.01 W8=0 W9=3.01 S1=4 PACЧЕТ ВАЛА НА СТАТИЧЕСКУЮ ПРОЧНОСТЬ W5=14.05 A0=72,50 A1=7,58 ОЦЕНКА НАДЕЖНОСТИ ПО КОЭФФ. ЗАПАСА УСТАЛОСТНОЙ ПРОЧНОСТИ Н=0,99999

# БЛОК 4 PACЧЕТ ВАЛА НА ЖЕСТКОСТЬ $Z0=-9.44E-05 \ Z1=1.70E-04 \ Z2=1.51E-04$ $Z3=-3.27E-04 \ S3=2009600$ $V0=-4.08E+07 \ Y0=0 \ V1=7.36E+07 \ Y1=0$ ПРОГИБ НА ПРАВОЙ КОНСОЛИ $Y2=2.37E-02 \ Y3=-6.03E-02 \ Y4=6.47E-02 \ Y5=0.066$ C3=1552368 ПРОГИБ ПОД КОЛЕСОМ(ШЕСТЕРНЕЙ) $Y2=5.57E-03 \ Y3=1.05E-02 \ Y4=1.19E-02 \ Y5=0.07$ C3=2561093 УГОЛ ЗАКРУЧИВАНИЯ

V3=1.74E-05 S4=4019200 V4=5.27E-06