

# **APM Trans**

## Руководство пользователя

## **APM Trans**

Система проектирования механических передач вращения

Версия 17

Руководство пользователя

Научно-технический центр «Автоматизированное Проектирование Машин» 141070, Россия, Московская область, г. Королёв, Октябрьский бульвар 14, оф. 6 тел.: +7 (495) 120-58-10.

Наш адрес в Интернете: <u>http://www.apm.ru</u>, e-mail: <u>com@apm.ru</u>

Авторские права © 1989 – 2019 Научно-технический центр «Автоматизированное проектирование машин». Все права защищены. Все программные продукты НТЦ «АПМ» являются зарегистрированными торговыми марками центра. Названия и марки, упомянутые в данном руководстве, являются зарегистрированными торговыми марками их законных владельцев.

Отпечатано в России.

## Содержание

Содержание	3
Введение	5
Основные положения	5
Требования к аппаратному и программному обеспечению	5
Краткий путеводитель по руководству	5
Глава 1. Элементы интерфейса АРМ Trans	. 6
	7
Информационные окна	/
Окно пекущей передачи	/ Q
Окно онции текущей передачи	0
Базы панных	11
Станларт расчета	13
Глава 2. Задачи и результаты	14
Типы перелац	1/
Типы передачТипы передач	14
Проектировочный расчет	14
Проверочный расчет	15
Проектирование с ограничениями	15
Лопуски	16
Пипинлрические перелачи	16
Исходные данные	16
Результаты расчета цилиндрических передач	17
Допуски цилиндрических передач	18
Методы и стандарты	18
Свойства материалов	19
Расчет геометрии цилиндрических передач	20
Расчет размеров для контроля взаимного положения разноименных профилей зубьев	22
Конические передачи	25
Исходные данные	25
Результаты расчета конических передач	26
Допуски конических передач	27
Методы и стандарты	27
Расчет геометрии конических зубчатых передач	28
Червячные передачи	36
Исходные данные	36
Результаты расчета червячных передач	36
Допуски червячных передач	37
методы и стандарты	31
Цепные передачи	30
Исходные данные	20
т соультаты расчета ценпых передач Метолы и станларты	<u>79</u>
Ременные перелачи	40
Исхолные ланные	40
Результаты расчета ременных передач	40
Методы и стандарты	41
Глава 3. Как работать с системой APM Trans	42

	Запуск программы	42
	Выбор типа передачи	42
	Выбор типа расчета	43
	Ввод исходных данных	43
	Ввод данных из файла	44
	Выполнение расчета	44
	Сохранение данных и результатов в файл	44
	Просмотр результатов расчетов	44
	Создание рабочего чертежа	47
	Ввод параметров, описывающих чертёж	48
	Команды системы генерации чертежей	48
	Заполнение штампа	48
	Ввод конструктивного исполнения	49
	Ввод табличных параметров	51
	Ввод технических требований	51
	Вызов редактора APM Graph	52
	Экспорт исходных данных и результатов расчета	52
	Вывод результатов на печать	53
	Завершение работы с системой	54
Гла	ва 4. APM Trans в вопросах и ответах	55
Лито	ература	55

## Введение

#### Основные положения

Модуль *APM Trans* предназначен для проектирования и расчета механических передач вращения. Название модуля образовано сокращением от английского слова «transmission» (передача).

Система предназначена для расчета и проектирования восьми наиболее часто используемых типов передач вращения:

- прямозубые передачи внешнего и внутреннего зацепления;
- косозубые передачи;
- шевронные передачи;
- конические передачи с круговым и прямым зубом;
- червячные передачи;
- плоскоременные передачи;
- клиноременные передачи;
- цепные передачи.

В системе APM Trans можно выполнить следующие виды расчетов:

- проектировочный расчет передачи;
- проверочный расчет передачи по моменту;
- проверочный расчет передачи по ресурсу.

С помощью APM Trans можно рассчитать следующие характеристики передач вращения:

- геометрические параметры передач;
- силы, действующие в передаче;
- долговечность;
- максимальную допустимую нагрузку;
- параметры контроля.

Система позволяет получить рабочие чертежи элементов передач в формате *APM Graph* (\*.**agr)**, 3D-модели элементов передач в формате *Solid Edge* (\*.**par**). При отсутствии установленных систем *APM Graph* и *Solid Edge* генерация в соответствующих форматах невозможна. *APM Trans* позволяет экспортировать исходные данные и результаты расчета в форматы \*.**ini**, \*.**txt**, \*.**xls** и генерировать файл отчета в формате \*.**rtf**.

#### Требования к аппаратному и программному обеспечению

Система **APM Trans** предназначена для работы в операционных средах семейства Windows (соответственно MS Windows Vista, 7, 8, 10 и Microsoft Windows Server 2008). Компьютер должен быть с двумя процессорами (ядрами), поддерживающие 64-х разрядную адресацию. Объем оперативной памяти - 4 Гбайта. Размер свободного пространства на жестком диске 500 Гбайт. Видеокарта Radeon или Nvidia с аппаратной поддержкой OpenGL.

#### Краткий путеводитель по руководству

**Введение** (настоящий раздел) содержит краткое описание системы *APM Trans* с перечнем типов передач, которые она позволяет рассчитывать; приводятся требования к программному и аппаратному обеспечению, даются рекомендации по установке системы на Ваш компьютер.

**Глава 1. Элементы интерфейса APM Trans** описывает главные элементы пользовательского интерфейса *APM Trans* – меню, диалоговые окна, управляющие элементы, вспомогательные окна.

**Глава 2. Задачи, исходные данные и результаты** содержит описание задач решаемых системой **APM Trans**. Приводится список параметров требуемых для расчета каждого типа передач. Описываются выходные данные, получаемые в результате расчетов.

**Глава 3. Как работать с системой APM Trans** содержит полное руководство по работе с системой. Рассматриваются все режимы работы системы.

**Глава 4. APM Trans в вопросах и ответах** содержит ответы на вопросы, которые могут возникнуть при работе с системой *APM Trans.* 

## Глава 1. Элементы интерфейса APM Trans

Система APM Trans предназначена для работы под управлением операционной системы MS Windows всех модификаций. Интерфейс пользователя APM Trans прост и понятен. Для изучения системы APM Trans и начала работы с ней Вам потребуется не более 1-2 сеансов. В этой главе описаны основные элементы пользовательского интерфейса программы. Общий вид системы APM Trans представлен на рис. 1.1.



Окно текущей передачи

• Окно заданных параметров

Рис. 1.1 Общий вид программы APM Trans.

Главное меню (рис. 1.2) содержит все команды системы APM Trans.



#### Рис. 1.2 Структура главного меню APM Trans.

Пиктографическое меню представляет собой группу кнопок расположенных в верхней части главного окна системы (рис. 1.1). Пиктографическое меню позволяет Вам ускорить выбор наиболее часто используемых команд. Краткое описание команд главного меню и соответствующих кнопок пиктографического меню, а также сочетания клавиш ускоренного вызова команд представлены в таблице 1.1. Порядок выполнения расчетов в системе *APM Trans* подробно изложен в главе 3.

Главное меню	Команда	Сочетание клавиш	Описание команды		
	🖆 <u>О</u> ткрыть…	Ctrl+O	Открыть файл <i>APM Tran</i> s (*.wtr)		
	<b>С</b> охранить	Ctrl+S	Сохранить данные и результаты в файл (*.wtr)		
Файл	Сохранить как…	-	Сохранить данные и результаты в файл (*.wtr) под другим именем или как файл отчета формата *.rtf		
	<u> </u>	Ctrl+P	Вызов диалогового окна печати исходных данных и результатов расчета;		
	Установка принтера…	-	Вызов диалогового окна настройки принтера		
	<u>В</u> ыход	Alt+F4	Выход из программы APM Trans		
	🔢 Передачи	Ctrl+T	Вызов диалогового окна выбора типа передачи		
-	Расчета – Проектировочный	Ctrl+D	Выбор проектировочного расчета		
	Расчета – Проверка по ресурсу	Ctrl+L	Выбор проверочного расчета по ресурсу		
	Расчета – Проверка по моменту	Ctrl+Q	Выбор проверочного расчета по моменту		
Данные		_	Вызов диалогового окна ввода исходных данных		
	<b>!</b> <sup>‡</sup> Расчет	-	Проведение вычислений		
Расчет	Расчет Стандарт расчета –		Вызов диалогового окна выбора стандарта расчета		
Результаты…	- TRA	-	Вызов диалогового окна выбора результатов для просмотра		
	<u>У</u> становить стандарт…	_	Выбор раздела баз данных		
База данных	Исходный контур	-	Выбор исходного контура		
	Настройка базы…	-	Вызов менеджера баз данных		
	<u>С</u> одержание	F1	Вызов справки по APM Trans		
Справка	<u>?</u> <u>О</u> модуле	-	Информация об установленной версии <i>APM Trans</i> и разработчике		

Таблица 1.1 – Справочник команд APM Trans

#### Информационные окна

Информационные окна составляют «лицо» программы, так как они занимают значительную часть главного окна программы (рис. 1.1). Эти окна предоставляют следующую информацию: тип текущей передачи, опции текущей передачи и расчёта, заданные числовые параметры текущей передачи. Каждому типу информации соответствует отдельное окно.

#### Окно текущей передачи

Окно текущей передачи расположено в верхнем левом углу экрана системы *APM Trans*. В этом окне представлен рисунок текущей передачи и ее наименование.

#### Окно опций текущей передачи

Данное окно показывает опции текущей передачи в виде пиктограмм (рис. 1.3). Содержимое этого окна зависит от текущего выбранного типа передачи. Описание значения пиктограмм для каждого типа передач приводится в таблице 1.2. Следует заметить, что позиция I характеризует тип расчета и не зависит от типа передачи, а позиция VIII не используется для всех типов передач.



Рис. 1.3 Фрагмент окна опций текущей передачи.

Таблица 1.2 – Пиктограммы окна опций текущей передачи
---

	Цилин	дрическая передач	ıa	
I Позиция:		Тип расчёта не выбран	N.	Проектировочный расчёт
тип проводимого расчёта		Проверочный расчёт по ресурсу	7=2	Проверочный расчёт по моменту
II Позиция:		Тип расположения не выбран	जाह थ ७	Консольное расположение
колеса на валу	ଥାର 	Несимметричное расположение	ଥ ଓ  ଚ <mark>ା</mark> ତ	Симметричное расположение
	The second secon	Режим работы не выбран	T Invariable	Постоянный режим
III Позиция:	Heavy	Тяжёлый режим работы	Hean Normal	Средненормальный режим
режим работы передачи	Hean Equi- probable	Средневероятный режим	Light	Легкий режим
	Extra Light	Особо легкий режим	Ŧ Į	Задан пользователем

IV Позиция: реверсивность передачи		Реверсивная передача	5	Нереверсивная передача	
		Термообработка не выбрана	Na tene. Di fing	Улучшение	
V Позиция: термообработка ведуще- го колеса передачи		Закалка	1999 C	Цементация и нитроцементация	
	ALC .	Азотирование			
VI Позиция: термообработка ведомо- го колеса передачи		См. предыдущу	ю позицию		
VII Позиция: межосевое расстояние	Aa	Нестандартное межосевое расстояние	Aa	Стандартное межосевое расстояние	
VIII Позиция:		Не исполь	зуется		
Коническая передача					
I Позиция: тип проводимого расчёта	См. цилиндрическая передача позиция I				
II Позиция: Тип опор	2	Тип опоры не выбран		Шарикоподшипники	
Роликоподшипники					
III Позиция: режим работы передачи		См. цилиндрическая пе	ередача поз	зиция III	
IV Позиция: реверсивность передачи	См. цилиндрическая передача позиция IV				
V Позиция: термообработка ведуще- го колеса передачи	См. цилиндрическая передача позиция V				
VI Позиция: термообработка ведомо- го колеса передачи		См. цилиндрическая пе	ередача поз	виция VI	
VII Позиция: ортогональность передачи	#] <mark>90</mark> °	Показывает, что модуль р ортогональные передачи	рассчитыва	ет только	
VIII Позиция:		Не исполь	зуется		
	Чер	овячная передача			
I Позиция: тип проводимого расчёта		См. цилиндрическая передача позиция I			

II Позиция: расположения червяка		Расположение червяка	а, принимаемо	ре по умолчанию	
III Позиция: режим работы передачи	См. цилиндрическая передача позиция III				
IV Позиция:	Не используется				
<b>V Позиция</b> : материал зубчатого		Материал не выбран	Sn Bronze	Оловянистая бронза	
венца червячного колеса	Bronze	Безоловянистая бронза	Cast !	Чугун	
VI Позиция: материал червяка	Steel	Сталь			
VII и VIII Позиции		Не испо	льзуются		
	Pe	менная передача			
I Позиция: тип проводимого расчёта	См. цилиндрическая передача позиция I			зиция I	
II, III, IV Позиции		Не используются			
V Позиция: тип механизма		Тип механизма не выбран		Натяжение смещением валов	
натяжения ремней		Натяжение роликом			
VI, VII, VIII Позиции	Не используются				
	Ц	епная передача			
I Позиция: тип проволимого расчёта	мого расчёта См. цилиндрическая передача позиция I				
	<u>i</u>	Тип цепи не выбран		Втулочно-роликовая легкой серии	
<b>II Позиция</b> : тип цепи	N	Втулочно-роликовая нормальной серии		Втулочно-роликовая с удлиненными пластинами	
	ÎÎ	Втулочно-роликовая с изогнутыми пластинами			
III, IV Позиции		Heu	спользуются		
V Позиция:	<b>?</b>	Тип смазки не выбран	×	Передача работает без смазки	
тип смазки цепи	<mark>ی</mark> 🌮	Периодическая смазка	×, (	Непериодическая смазка	

	Смазка м ванной	асляной	Капельная сма	зка
	Внутриша смазка	арнирная	Смазка распыливанием	n
	Циркуляь смазка	ционная		
VI Позиция:	Профиль	не выбран	Прямолинейны профиль	й
зубьев звёздочки	Выпукло-профиль	вогнутый		
VII, VIII Позиции		Не использу	уются	

#### Окно заданных параметров

В данном окне показаны начальные параметры текущей передачи. Если параметр не определён, то вместо его численного значения Вы увидите «H/onp.» Если же параметр не используется (Дополнительные параметры, например), то Вы увидите - «H/исп.»

#### Базы данных

Команда **База Данных | <u>С</u>тандарты** позволяет выбрать раздел базы данных, который будет использоваться при расчете. Это означает, что данные, хранящиеся в базе данных *APM MechanicalData* и используемые при расчете, будут выбираться из заданного раздела базы данных. В результате на экран выводится диалоговое окно (рис. 1.4). По умолчанию используется ГОСТ (Россия).

Команда **База Данных | Исходный контур** позволяет установить исходный контур используемого инструмента для нарезания зубьев. Исходные контуры выбираются из установленного раздела базы данных (стандарта). В результате этой команды на экран выводится диалоговое окно *Исходный контур* (рис. 1.5), работа с которым сводится к простому выбору имеющихся в базе данных контуров. Пользователь может добавить и другие контуры в базу данных. Для этого нужно использовать редактор баз данных *АРМ Base*, входящий в систему *АРМ WinMachine*. Исходные контуры находятся в базе данных в таблице *Стандарты – ГОСТ – Инструменты – Исходный контур*.



Рис. 1.4 Окно выбора стандарта.



Рис. 1.5 Окно выбора исходного контура.

Команда **База Данных | Настройка базы...** вызывает менеджера баз данных (рис. 1.6). В *APM Trans* возможно дополнение поставляемых вместе с системой баз данных, а также создание пользовательских баз. Такая необходимость возникает при использовании, например покупных ремней или цепей, которых нет в базе или не являющихся стандартными. Менеджер баз данных предназначен для подключения баз данных, используемых при расчете передач и генерации чертежей. Для создания и редактирования баз данных используется модуль *APM Base*. Справочник команд менеджера баз данных представлен в таблице 1.3.

🌱 sdgrad						<u>_ 🗆 ×</u>
Е Менеджер баз данных Правка						
i () (). i 💷 💷 🖂 🕞 💭 📼 📼						
Открытые базы 🛛 🕂	Имя базы данных	Путь к базе данн	Путь к табл	Путь к таблице в дер	Имя таблицы в расчетном мод	Комментарий
	APM Mechanical Data	C:\Program Files\APM	C:\Program Files\	Стандарты\ГОСТ\Механи	CHAINTYPE	Список типов цепей
	APM Mechanical Data	C:\Program Files\APM	C:\Program Files\	Стандарты\ГОСТ\Механи	CHAINDATA	Таблица данных цепей
П П Пепи	APM Mechanical Data	C:\Program Files\APM	C:\Program Files\	Стандарты\ГОСТ\Механи	BELT	Таблица данных ремней
В П Типы	APM Mechanical Data	C:\Program Files\APM	C:\Program Files\	Стандарты\ГОСТ\Механи	WORM	Таблица данных червякоє
🔛 Цепь						
🖻 🗐 Данные						
🔜 🔤 🔤 Цепь 🔜						
Ремни						
Нервяк						
🗄 🗄 🖓 Шкивы 🔁 задат	стутых таолице					
[] Открь	ть базу					
🚺 АРМ Mechanical Data 📋 Закры	ть базу					

Рис. 1.6 Менеджер баз данных.

|--|

Главное меню	Команда	Описание команды
Менеджер	🎁 Открыть базу	Вызов диалогового окна открытия базы данных
баз данных	🎁 Закрыть базу	Закрыть текущую базу данных
	📃 Предыдущая строка	
	📃 В начало	
-	🔝 Следующая строка	команды перехода по списку гаолиц данных
	📃 В конец	
Правка	层 Сохранить настройки	Сохранить настройки данных
Правка	📑 Задать путь к таблице	Задать выбранный в дереве путь к таблице данных
-	💽 Стереть путь к таблице	Стереть выбранный в дереве путь к таблице данных

Вызов диалогового окна менеджера баз данных (рис. 1.7) осуществляется командой **Менеджер баз данных | Открыть базу...** или нажатием соответствующей кнопки пиктографического меню. В открывшемся диалоговом окне необходимо отметить базу данных для открытия. По умолчанию необходимые таблицы данных находятся в файле C:\Documents and Settings\All Users\Application Data\APM Winmachine 2007\DataBase\APM Mechanical Data.*MD*. Если в предлагаемом списке нет нужного файла, то его можно добавить, нажав на кнопку «Добавить базу...» и указать путь к необходимому файлу.

Только на чтен	Имя базы	Путь к базе	Открытые ба	Текущий яз	OK
<b>v</b>	APM Mechanical E	C:\Documents		Russian	Создать бази
$\checkmark$	APM Section Data	C:\Documents		Russian	
<ul><li>✓</li></ul>	APM Construction	C:\Documents		Russian	<u> </u>
✓	APM Technology [	C:\Documents		Russian	Добавить базу
					Обновить
					Отменить обновление
					Царанть сторые фойсь

Рис. 1.7 Диалоговое окно менеджера баз данных.

В правой части окна открывшейся базы данных (рис. 1.6) в списке необходимо выбрать базу, которую нужно настроить. Далее в левой части окна открытой базы в дереве необходимо указать соответствующую таблицу и выбрать команду **Задать путь к таблице** в меню **Прав**ка, контекстном или пиктографическом меню. Последовательно задать пути ко всем таблицам для всех баз из списка. В настоящей версии системы подключаются следующие таблицы (табл. 1.4): типы цепей, данные цепей, данные ремней, данные червяков.

Таблица 1.4 –	Расположение	таблиц данных	в дереве	базы
---------------	--------------	---------------	----------	------

Расположение таблиц в дереве базы	Название таблицы
Стандарты – ГОСТ – Механические передачи – Типы передач – Цепи – Типы	Типы цепей
Стандарты – ГОСТ – Механические передачи – Типы передач – Цепи – Данные	Данные цепей
Стандарты – ГОСТ – Механические передачи – Типы передач – Ремни	Данные ремней
Стандарты – ГОСТ – Механические передачи – Типы передач – Червяк	Данные червяков

Следует отметить, что при возникновении ошибки базы данных или изменении расположения файла *APM Mechanical Data.mdb* необходимо заново задать пути к таблицам. После указания путей ко всем базам данных необходимо нажать **Сохранить настройки** и закрыть менеджер баз данных.

#### Стандарт расчета

Непосредственно перед проведением расчета пользователь может выбрать стандарт расчета, т.е. одну из стандартных методик выбора допускаемых напряжений. Для этого служит команда **Расчет | Стандарт расчета**... Настоящая версия системы позволяет выполнить расчет в соответствии с ГОСТ (Россия), ISO и AGMA (США) (рис. 1.8).

Стандарт	×
FOCT ISO AGMA	Ок Отмена
<b></b>	

Рис. 1.8 Диалоговое окно выбора стандарта расчета/

## Глава 2. Задачи и результаты

Система *APM Trans* предназначена для расчета механических передач вращения, т. е. элементарных механизмов, служащих для передачи крутящего момента от одного вала (ведущего) другому (ведомому). С помощью *APM Trans* Вы можете:

- задать конструкцию передачи;
- выполнить все необходимые расчеты;
- получить рабочие чертежи передачи.

#### Типы передач

Система позволяет рассчитать и спроектировать следующие типы передач:



Рис. 2.1 Классификация типов передач, рассчитываемых системой APM Trans

#### Типы расчетов

С помощью APM Trans можно выполнить следующие типы расчетов:

- проектировочный расчет передачи;
- проверочный расчет передачи по моменту;
- проверочный расчет передачи по ресурсу.

#### Проектировочный расчет

При проектировочном расчете пользователь задает значения таких параметров, как внешняя нагрузка, материалы, тип термообработки, кинематические характеристики, ресурс. Используя эти данные, *APM Trans* рассчитывает основные геометрические размеры передачи, основываясь на критериях усталостной прочности на изгиб и сопротивления выкрашиванию.

#### Проверочный расчет

С помощью проверочного расчета определяется нагрузочная способность передачи при заданных значениях параметров (геометрических размеров, характеристик конструкционных материалов и т.п.). Реализовано два вида проверочных расчетов:

- определение максимального момента при заданном ресурсе;
- определение ресурса при заданной нагрузке.

**Примечание:** в данной версии *APM Trans* не предусмотрен проверочный расчёт по ресурсу для червячных, ременных и цепных передач.

#### Проектирование с ограничениями

В *APM Trans* возможны дополнительные ограничения на параметры проектируемой передачи. Такая необходимость возникает при проектировании передачи, например, со стандартным межосевым расстоянием или определенным углом наклона зубьев и т.д. Для задания ограничений необходимо ввести **дополнительные данные**, которые позволяют наложить ограничения на рассчитываемую передачу. Вызов диалогового окна ввода *дополнительных данных* осуществляется нажатием кнопки «*Еще…»* окна ввода основных данных. Признаком установленного параметра является любое отличное от нуля значение. Это соглашение действует на все дополнительные параметры кроме установки коэффициентов смещения инструмента, которые могут иметь нулевое значение. При этом Вас попросят подтвердить их значения в случае равенства нулю.

#### Для выполнения расчета обязательным является введение всех основных данных. Вводить дополнительные данные следует только при наложении ограничения.

#### Примеры проектирования с ограничениями

При проектировании зубчатой передачи чаще всего возникает необходимость наложить следующие ограничения:

- 1) вписаться в заданное межосевое расстояние;
- 2) определенный модуль;
- 3) физико-механические свойства применяемых материалов после термообработке несколько отличаются.

Порядок выполнения расчета:

- 1) Задать основные исходные данные и провести расчет.
- 2) На основании результатов расчета ввести ограничения на те параметры передачи, которым не удовлетворяют результаты, и повторить расчет. Диалоговое окно ввода дополнительных данных (ограничений) осуществляется нажатием кнопки «Еще...».

Выполнение проверочного расчета используется для определения нагрузочной способности передачи и уточнения ее геометрических параметров, например при восстановлении изношенных колес. Зачастую возникает необходимость вписаться в заданное межосевое расстояние без изменения геометрии колес, т.е. расчет суммарного коэффициента коррекции.

Порядок выполнения расчета:

- Задать основные исходные данные, значения коэффициентов коррекции оставить нулевыми. Нажать кнопку «Еще...» и в появившемся диалоговом окне ввести ограничение на межосевое расстояние. Провести расчет.
- В процессе расчета APM Trans определит суммарный коэффициент коррекции и в окне предложит его разделить: все в шестерню, все в колесо, поровну или разделить вручную.

Коэффициент смещения 🛛 🗙				
Полученный суммарный коэффициент 0,1682 смещения				
Коэффициент смещения колес				
Шестерни 0.0841 Колеса 0.0841				
С Все в шестерню С Все в колесо				
Разделить поровну С Вручную				
Ok				

Суммарный коэффициент смещения

### Допуски

В *APM Trans* передачи вращательного движения (цилиндрические, конические, червячные различных типов исполнения) проектируются для конкретных условий эксплуатации, что, в кончеми итоге, определяет величины допусков их геометрических размеров в зависимости от класса точности и вида сопряжения (бокового зазора).

Анализ влияния точности изготовления отдельных величин на работоспособность передач приводит к необходимости разделять точность в зависимости от назначения передачи. Поэтому для характеристики точности разработаны следующие нормы: кинематической точности; плавности работы; точности по контакту зубьев; бокового зазора.

В подавляющем большинстве случаев применения зубчатых колес нет необходимости задавать отдельно точность по первым трем пунктам. Для обычных условий эксплуатации можно исходить из того, что Российскими стандартами предусмотрено 12 степеней точности, которые по мере их уменьшения обозначаются цифрами (1,2,3, .....,11,12). Общее машиностроение оперирует степенями точности (5,6,7,8,9), так как более высокая степень точности (1,2,3,4) используется для создания эталонных колес, а грубые степени не рекомендуется использовать при проектировании машин. В общем случае применения степень точности назначают в зависимости от окружной скорости вращения передачи, а комплексным показателем, в этом случае является, боковой зазор и параметры его обеспечивающие. Последовательность букв (A, B, ..., H), определяет боковой зазор по мере его уменьшения. Рекомендации по назначению точности цилиндрических передач с прямыми и косыми зубьями приведены в таблице 2.1.

Степень	Наимонование	Граница окружной скорости	Граница окружной скорости
точности	Паименование	колес с прямым зубом, м/с	колес с косым зубом, м/с
4	Особо прецизионные	Свыше 35	Свыше 70
5	Прецизионные	Свыше 20	Свыше 40
6	Высокоточные	До 15	До 30
7	Точные	До 10	До 15
8	Средней точности	До 6	До 10
9	Пониженной точности	До 2	До 4

Таблица 2.1 – Рекомендации по назначению степени точности цилиндрических передач

#### Цилиндрические передачи

#### Исходные данные

Основные данные			Дополнительные данные			
	Проектировочный расчет					
1.	Момент на выходном валу передачи, [Н*м].	1.	Межосевое расстояние, [мм].			
2.	Частота вращения выходного вала,	2.	Коэффициент ширины колеса (относи-			
	[об/мин].		тельно межосевого расстояния), [-].			
3.	Передаточное отношение, [-].	3.	Модуль, [мм].			
4.	Требуемый ресурс передачи, [час].	4.	Угол наклона линии зубьев, град.			
5.	Число зацеплений каждого колеса передачи	5.	Коэффициент смещения инструмента для			
	за один оборот ведущего колеса.		каждого из колёс, [-].			
6.	Термообработка каждого из колёс (улучше-	6.	Материал каждого из колёс (выбирается из			
	ние, закалка, цементация и нитроцемента-		базы данных).			
	ция, азотирование).	7.	Средняя твёрдость [HRC] поверхности и			
7.	Режим работы передачи (постоянный, тя-		сердцевины зубьев колёс. По умолчанию			
	жёлый, средненормальный, средневероят-		принимается средняя твёрдость, обеспе-			
	ный, легкий, особо легкий, задан пользова-	_	чиваемая выбранной термообработкой.			
_	телем).	8.	Число зубьев.			
8.	Тип расположения колеса на валу (симмет-	9.	Реверсивность передачи (реверсивная или			
	рично, несимметрично, консольно).		нереверсивная передача). По умолчанию			
			передача считается нереверсивной.			
		10.	Стандартное межосевое расстояние. По			
			умолчанию межосевое расстояние выби-			

	Проверочный расчет					
1.	Модуль, [мм].	1.	Степень точности изготовления передачи.			
2.	Угол наклона зубьев (для шевронных и	2.	Материал каждого из колёс (выбирается из			
	косозубых внешнего зацепления), [град].		базы данных).			
3.	Число зубьев для каждого из колес.	3.	Средняя твёрдость поверхности и сердце-			
4.	Ширина каждого колеса, [мм].		вины зубьев колёс.			
5.	Коэффициент смещения для каждого ко-	4.	Реверсивность передачи (реверсивная или			
	леса.		нереверсивная передача). По умолчанию			
6.	Момент на выходном валу передачи (для		передача считается нереверсивной.			
	расчета по ресурсу), [Н*м].	5.	Параметры контроля – диаметр ролика,			
7.	Частота вращения выходного вала,	_	[MM].			
	[об/мин].	6.	Количество зубьев для контроля длины			
8.	Требуемый ресурс передачи (для расчета	_	общей нормали.			
	по моменту), [час].	7.	Межосевое расстояние [мм].			
9.	Число зацеплений каждого колеса переда-	8.	Параметры долбяка (число зубьев, диа-			
	чи за один оборот ведущего колеса.		метр делительнои окружности [мм], коэф-			
10.	Термообработка каждого из колёс.		фициент смещения) с возможностью вы-			
11.	Режим работы передачи.		оора из оазы данных (для прямозубои пе-			
12.	Расположение шестерни на валу.		редачи внутреннего зацепления).			

#### Результаты расчета цилиндрических передач

Наименование параметра	Обозн.	Наименование параметра	Обозн.	
Основные геометрические параметры		Параметры общей нормали	1	
Межосевое расстояние, [мм]	$a_w$	Угол профиля в точках пересечения с	a	
Модуль, [мм]	т	общей нормалью $d_x = d + 2xm$ , [град]	$u_x$	
Угол наклона зубьев, [град]	β	Радиус кривизны профилей в точках	0	
Делительный диаметр, [мм]	d	пересечения с общей нормалью, [мм]	Pw	
Основной диаметр, [мм]	$d_b$	Длина общей нормали, [мм] Васиётное нисло аубнов в длино	W	
Начальный диаметр, [мм]	$d_w$	общей нормали, [-]	z <sub>nr</sub>	
Диаметр вершин зубьев, [мм]	$d_a$	Параметры зуба по хорде		
Диаметр впадин зубьев, [мм]	$d_f$	Расчётный диаметр, [мм]	$d_y = d$	
Коэффициент смещения	r	Угол профиля на расчётном	$\alpha_{,,}$	
инструмента, [-]	л	диаметре, [град]	У	
Высота зубьев, [мм]	h	Окружная толщина зубьев на	$S_{ty}$	
Ширина венца, [мм]	$b_{\scriptscriptstyle W}$	расчетном диаметре, [мм]		
Число зубьев	Z	расчётном лиаметре. [грал]	$\beta_y$	
Параметры используемых материалов		Половина угловой толщины зуба		
Допускаемые контактные	[ - 1	эквивалентного зубчатого колеса,	$\psi_{yv}$	
напряжения, [МПа]	$[O_H]$	[град]		
Допускаемые напряжения изгиба,	$[\sigma_{_F}]$	Толщина по хорде зуба, [мм]	s <sub>y</sub>	
[МПа] Твердость поверхности. [HRC]		Высота до хорды зуба, [мм]	$h_y$	
Действующие контактные		Контроль по роликам		
напряжения, [МПа]	_	Диаметр ролика, [мм]	D	
Действующие напряжения изгиба,	_	Диаметр окружности, проходящей	$d_{\rm P}$	
[Мпа]		через центр ролика, [мм]	щD	
Силы, действующие в передаче		Торцевой размер по роликам, [мм]	M	
Осевая составляющая силы, [Н]	$F_a$	Угол профиля зуба в точке лежащей	C(	
Радиальная составляющая силы,	F	на окружности, проходящеи через	$a_{D}$	
[H]	1 r	цептр ролика, прадј Ралиус кривизны разноимёнчых		
Окружная составляющая силы, [Н]	$F_t$	профилей зубьев в точках с роли-	$ ho_m$	
Расстояние от торца колеса до точки приложения силы. [мм]	В	ком, [ММ]		

Плечо приложения равнодействующей силы, [мм]	R	
Параметры торцевого конту	/ра	
Угол профиля зуба в точке на окружности вершин, [град]	$\alpha_a$	
Радиус кривизны профиля в точке на окружности вершин, [мм]	$ ho_a$	
Радиус кривизны активного профиля зуба в нижней точке, [мм]	$ ho_p$	
Параметры постоянной хорды		
Постоянная хорда зуба, [мм]	s <sub>c</sub>	
Высота до постоянной хорды, [мм]	h <sub>c</sub>	
Радиус кривизны разноимённых про- филей зубьев в точках, определяю- щих положение постоянной хорды, [мм]	$ ho_s$	
Основной угол наклона зубьев, [град]	$eta_b$	

Параметры взаимного положения одноименных профилей зубьев			
Шаг зацепления, [мм]	$p_{\alpha}$		
Осевой шаг, [мм]	$p_x$		
Ход зубьев, [мм]	$p_z$		
Параметры качества зацепле	ния		
Минимальное число зубьев шестерни при заданном смещении без «подреза»	z <sub>min</sub>		
Угол зацепления, [град]	$\alpha_{_{tw}}$		
Коэффициент торцевого перекрытия	$\mathcal{E}_{\alpha}$		
Коэффициент осевого перекрытия	${\cal E}_{eta}$		
Коэффициент перекрытия	$\mathcal{E}_{\gamma}$		
Угол наклона линии вершины зуба, [град]	$\beta_{i}$		
Нормальная толщина зубьев на поверхности вершин, [мм]	s <sub>na</sub>		
Радиальный зазор, [мм]	С		

#### Допуски цилиндрических передач

Результаты расчета параметров точности изготовления цилиндрических передач представлены в таблице 2.2.

Таблица 2.2 – Параметры точности изготовления цилиндрических передач
--

Наименование параметра	Обозначение	Размерность
Минимально возможный зазор	jmin	МКМ
Максимально возможный зазор	jmax	МКМ
Межосевое расстояние		MM
Предельное отклонение межосевого расстояния	± fa	МКМ
Класс отклонений межосевого расстояния	-	-
Делительный диаметр	d	MM
Минимально возможный угол поворота	-	-
Минимально возможный угол поворота	-	-
Допуск на радиальное биение зубчатого венца	Fr	MM
Наименьшее дополнительное смещение исходного контура	E_H	MM
Допуск на смещение исходного контура	T_H	MM
Верхнее отклонение высоты зуба	ES_H	MM
Нижнее отклонение высоты зуба	EI_H	MM
Средняя длина общей нормали	Wm	MM
Наименьшее отклонение средней длины общей нормали	E_Wm	MM
Допуск на среднюю длину общей нормали	T_Wm	MM
Верхнее отклонение средней длины общей нормали	ES_Wm	MM
Нижнее отклонение средней длины общей нормали	EI_Wm	MM

#### Методы и стандарты

ГОСТ 16530-83 Передачи зубчатые. Общие термины, определения и обозначения.

**ГОСТ 16531-83** Передачи зубчатые цилиндрические. Термины, определения и обозначения. Прочностной расчет передачи производится на основании:

ISO 6336:1996 Calculation of load capacity of spur and helical gears.

При выборе модуля используется **ГОСТ 9563-60**\*\* (ред. 09.2004) Основные нормы взаимозаменяемости. Колеса зубчатые. Модули.

Расчёт геометрических параметров исходного контура инструмента производится по действующим стандартам:

**ГОСТ 13755-81** Основные нормы взаимозаменяемости. Передачи зубчатые цилиндрические эвольвентные. Исходный контур. **ГОСТ 13755-81** регламентирует параметры исходного контура, под которым понимается контур зубьев номинальной исходной зубчатой рейки в сечении плоскостью, перпендикулярной к её делительной плоскости и нормальной к направлению зубьев. Исходный контур (рис. 2.2) характеризуется углом главного профиля  $\alpha$ , коэффициентом высоты головки  $h_a^*$ , коэффициентом



Рис. 2.2 Параметры исходного контура цилиндрических передач

радиального зазора в паре исходных контуров  $\tilde{n}^*$ , коэффициентом высоты ножки  $h_f^* = h_a^* + c^*$ , коэффициентом граничной высоты  $h_l^* = 2h_a^*$ , коэффициентом глубины захода зубьев в паре исходных контуров  $h_w^* = 2h_a^*$ , коэффициентом радиуса кривизны переходной кривой  $\rho_f^*$ .

Высота головки  $h_a$ , радиальный зазор c, высота ножки  $h_f$ , граничная высота зуба  $h_l$ , глубина захода  $h_w$ , радиус переходной кривой  $\rho$  определяются умножением соответствующего коэффициента на модуль. Значения параметров, характеризующих стандартный исходный контур, используемый в системе *APM Trans* при расчёте цилиндрических передач приведены в таблице 2.3.

Наименование параметра	Условное обозначение	Численное значение
Угол главного профиля	α	$20^{o}$
Коэффициент высоты головки зуба	$h_a^*$	1.0
Коэффициент радиального зазора в паре исходных контуров	с*	0.25
Коэффициент высоты ножки зуба	$h_{\!f}^{*}$	1.25
Коэффициент граничной высоты	$h_l^*$	2.0
Коэффициент глубины захода зубьев в паре исходных контуров	$h_{\!\scriptscriptstyle w}^{*}$	2.0
Коэффициент радиуса кривизны переходной кривой	$\rho_{f}^{*}$	0.38

T-6 2.2	<b>П</b> омостории и			FOOT	49755 04
таолица 2.3 –	параметры	исходного	контура по	IUCI	13/33-81

Расчёт геометрических параметров передачи производится по действующим стандартам: *ГОСТ 16532-70* Передачи зубчатые цилиндрические эвольвентные внешнего зацепления. Расчет геометрии.

**ГОСТ 19274-73** Передачи зубчатые цилиндрические эвольвентные внутреннего зацепления. Расчет геометрии.

Для расчёта соответствующих контрольных параметров при выборе размеров роликов используется **ГОСТ 2475-88** Проволочки и ролики. Технические условия.

Расчет допусков параметров цилиндрических зубчатых передач в соответствии с:

**ГОСТ 1643-81** Основные нормы взаимозаменяемости. Передачи зубчатые цилиндрические. Допуски (для m ≥ 1 мм).

**ГОСТ 9178-81** Основные нормы взаимозаменяемости. Передачи зубчатые цилиндрические мелкомодульные. Допуски (для m < 1 мм).

#### Свойства материалов

В системе **APM Trans** физико-механические свойства материалов зубчатых колес определяются главным образом видом термообработки, задаваемым в основных исходных данных. В соответствии с таблицей 2.4 учитывается четыре вида термообработки. Термообработку колёс передачи применяют для повышения несущей способности колёс. Описание принципов и методов термообработки можно прочитать в любом учебнике материаловедения.

Наименование	Твердость	$\sigma_{_{h0}}$ , МПа	$\sigma_{\scriptscriptstyle fo}$ , МПа	$\sigma_{_{hmax}}$ , МПа	$\sigma_{{}_{f\textit{max}}}$ , МПа
<b>1 –</b> Улучшение	27,0	20*HRC+70	18*HRC	48,4*HRC	27,4*HRC
<b>2 –</b> Закалка	50,0	20*HRC+200	600	40*HRC	1320
3 – Цементация	59,0	23*HRC	820	40*HRC	1300
4 – Азотирование	60,0	1050	684	35*HRC	1000

Таблица 2.4 – Зависимость физико-механических свойств материала от термообработки

В качестве дополнительных данных для уточнения физико-механических свойств материалов колеса и шестерни могут быть заданы: материал, твердость поверхности и сердцевины зубьев. Выбор материала с соответствующей термической обработкой осуществляется из базы данных материалов (рис. 2.3), рекомендованных для изготовления зубчатых колес. Допускаемые напряжения в базе данных при расчете на контактную прочность и допускаемые напряжения изгиба при расчете на выносливость определяются с учетом коэффициентов запаса. База данных представляет собой отдельный файл C:\Program Files\APM **WinMachine** 2006\gearmat.mdb, доступный, при необходимости, для редактирования. Подробно о выборе коэффициентов запаса прочности и определении допускаемых напряжений изложено в соответствующей главе [2].

40         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           45         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40X         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40XH         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40XPA         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40XPA         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40XH2MA         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40XH2MA         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40XH4BA         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40XH2MA         Улучшение         18.000         180.000         391.000         391.000           40XH4BA         Улучшение         18.000         450.000         341.000         800.000           40XH2M         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40XH2M	Матери	Способ те	Твёрдость пов	Твёрдость сер	sigma_F_lim, M∏a	sigma_H_lim, M∏a_
45         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40X         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40XH         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40XH         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40XH2MA         Улучшение         18.000         180.000         391.000         391.000           40XH2MA         Улучшение         18.000         450.000         341.000         800.000           40XH2M         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40XH2M         Закалка         45.000         450.000         294.000         800.000           50X	40	Улучшение	18.000	180.000	185.000	391.000
40Х         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40ХН         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40ХН         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40ХНА         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40ХНАМА         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40ХНАМА         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           18×20448A         Улучшение         18.000         180.000         381.000         391.000           40X         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40XH         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40XH2M         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40XH2M         Закалка         45.000         450.000         294.000         800.000           50XH         Закалка         58.000         280.000         512.000         988.000           96	45	Улучшение	18.000	180.000	185.000	391.000
40ХН         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40ХФА         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40ХН2МА         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40ХН2МА         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40ХН2МА         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40ХН4АА         Улучшение         18.000         450.000         341.000         800.000           40ХН4         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40ХН2М         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40ХН2М         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40ХН2М         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           50ХН         Закалка         45.000         450.000         294.000         800.000           50ХН         Закалка         45.000         280.000         512.000         988.000           50ПП	40X	Улучшение	18.000	180.000	185.000	391.000
40ХФА         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40ХН2МА         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40ХН2МА         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           18Х2Н4ВА         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40Х         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40ХНА         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40ХНА         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40ХНА         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40ХН2М         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           50ХН         Закалка         45.000         450.000         294.000         800.000           40ХН2МА         Закалка         58.000         280.000         512.000         988.000           55ПП         Закалка         58.000         280.000         512.000         988.000         512.000         923.000 <td>40×H</td> <td>Улучшение</td> <td>18.000</td> <td>180.000</td> <td>185.000</td> <td>391.000</td>	40×H	Улучшение	18.000	180.000	185.000	391.000
40ХН2МА         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           18Х2Н4ВА         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40Х         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40ХН         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40ХНА         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           50ХН         Закалка         45.000         450.000         294.000         800.000           50ХН         Закалка         45.000         450.000         294.000         800.000           96         Закалка         58.000         280.000         512.000         988.000           55ПП         Закалка         58.000         280.000         512.000         988.000           64.000 <t< td=""><td>40XФA</td><td>Улучшение</td><td>18.000</td><td>180.000</td><td>185.000</td><td>391.000</td></t<>	40XФA	Улучшение	18.000	180.000	185.000	391.000
18Х2Н4ВА         Улучшение         18.000         180.000         185.000         391.000           40Х         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40ХН         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40ХН         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40ХН2М         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40ХН2М         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           50ХН         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           50ХН         Закалка         45.000         450.000         294.000         800.000           96         Закалка         58.000         280.000         512.000         988.000           55ПП         Закалка         58.000         280.000         512.000         988.000           2020         250.000         420.000         512.000         988.000         512.000         988.000	40XH2MA	Улучшение	18.000	180.000	185.000	391.000
40X         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40XH         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40XH         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40XH2M         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40XH2M         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           50XH         Закалка         45.000         450.000         294.000         800.000           40XH2MA         Закалка         45.000         450.000         294.000         800.000           96         Закалка         58.000         280.000         512.000         988.000           55ПП         Закалка         58.000         280.000         512.000         988.000           20/D         Закалка         58.000         280.000         512.000         988.000	18X2H4BA	Улучшение	18.000	180.000	185.000	391.000
40XH         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40XФА         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40XH2M         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           40XH2M         Закалка         45.000         450.000         341.000         800.000           50XH         Закалка         45.000         450.000         294.000         800.000           40XH2MA         Закалка         45.000         450.000         294.000         800.000           96         Закалка         58.000         280.000         512.000         988.000           55ПП         Закалка         58.000         280.000         512.000         988.000           20/D         Закалка         58.000         280.000         512.000         988.000	40X	Закалка	45.000	450.000	341.000	800.000
40ХФА Закалка 45.000 450.000 341.000 800.000 40ХН2М Закалка 45.000 450.000 341.000 800.000 50ХН Закалка 45.000 450.000 294.000 800.000 40ХН2МА Закалка 45.000 450.000 294.000 800.000 96 Закалка 58.000 280.000 512.000 988.000 55ПП Закалка 58.000 280.000 512.000 988.000	40×H	Закалка	45.000	450.000	341.000	800.000
40XH2M Закалка 45.000 450.000 341.000 800.000 50XH Закалка 45.000 450.000 294.000 800.000 40XH2MA Закалка 45.000 450.000 294.000 800.000 96 Закалка 58.000 280.000 512.000 988.000 55ПП Закалка 58.000 280.000 512.000 988.000	40XФA	Закалка	45.000	450.000	341.000	800.000
50ХН         Закалка         45.000         450.000         294.000         800.000           40ХН2МА         Закалка         45.000         450.000         294.000         800.000           96         Закалка         58.000         280.000         512.000         988.000           55ПП         Закалка         58.000         280.000         512.000         988.000           2020         Закалка         58.000         280.000         512.000         988.000	40XH2M	Закалка	45.000	450.000	341.000	800.000
40XH2MA Закалка 45.000 450.000 294.000 800.000 96 Закалка 58.000 280.000 512.000 988.000 55ПП Закалка 58.000 280.000 512.000 988.000 27/0 Закалка 54.000 250.000 430.000 933.000	50XH	Закалка	45.000	450.000	294.000	800.000
96 Закалка 58.000 280.000 512.000 988.000 55ПП Закалка 58.000 280.000 512.000 988.000 27/0 Закалка 54.000 250.000 430.000 933.000	40XH2MA	Закалка	45.000	450.000	294.000	800.000
55ПП Закалка 58.000 280.000 512.000 988.000 ступна 54.000 250.000 430.000 033.000	96	Закалка	58.000	280.000	512.000	988.000
	55NN	Закалка	58.000	280.000	512.000	988.000

Рис. 2.3 Диалоговое окно выбора материала

В случае не соответствия дополнительного параметра «материал» и основного параметра «термообработка» система *APM Trans* выдаст информационное сообщение (рис. 2.4). При этом дополнительный параметр «материал» в расчетах учитываться не будет.



Рис. 2.4 Информационное сообщение

#### Расчет геометрии цилиндрических передач

Далее приводятся основные сводные формулы геометрического расчета передачи. Подробно с расчетом геометрии цилиндрических передач можно ознакомиться в ГОСТ, а также в [1, 2].

Таблица 2.5 –	Условные обозначения и расчетные формулы для геометрического расче-
	та цилиндрических передач

Наименование параметра		Обозначение и расчетные формулы
1. Исходны		ые данные
4 100000 005000	шестерни	$Z_1$
1. ЧИСЛО ЗУОЬЕВ	колеса	Z <sub>2</sub>
2. Модуль		m
3. Угол наклона зуба		β
2. Пар	аметры ис	ходного контура
1. Угол профиля		α
2. Коэффициент высоты головки		$h_a^*$
3. Коэффициент радиального зазор	ba	С*
4. Коэффициент смещения	шестерни	$x_1$
инструмента	колеса	<i>x</i> <sub>2</sub>
	шестерни	$b_1$
5. Ширина венца	колеса	$b_2 = b_W$
3. Расчетн	ые геомет	рические зависимости
		$(z_2 \pm z_1)m^{(*)}$
1. Делительное межосевое расстоя	ание	$a = \frac{1}{2\cos\beta}$
2. Коэффициент суммы смещений		$x_{\Sigma} = x_2 \pm x_1$
		$tg\alpha$
3. Угол профиля		$tg\alpha_t = \frac{\sigma}{\cos\beta}$
4. Угол зацепления		$inv\alpha_{tW} = \frac{2x_{\Sigma}tg\alpha_{t}}{z_{\Sigma}+z_{t}} + inv\alpha_{t}$
		$\frac{-2}{(7+7)} m\cos \alpha$
5. Межосевое расстояние		$a_{W} = \frac{\alpha_{2} - \alpha_{1} \mu \cos \alpha_{t}}{2\cos\beta\cos\alpha_{tW}}$
	шестерни	$d_1 = \frac{z_1 m}{z_1 m}$
6. Делительный диаметр		cosβ
	колеса	$d_2 = \frac{z_2 m}{\cos \beta}$
7. Передаточное отношение		$u = \frac{z_2}{z_1}$
	Шестерии	$d - \frac{2a_W}{d}$
	шестерни	$a_{W1} = \frac{1}{u \pm 1}$
8. Начальный диаметр		$a_{d} = 2a_{w}u$
	колеса	$u_{W2} = \frac{1}{u \pm 1}$
9. Коэффициент воспринимаемого	смещения	$y = \frac{a_W - a}{m}$
10. Коэффициент уравнительного с	смещения	$\delta_y = x_{\Sigma} - y = x_2 \pm x_1 - y$
	шестерни	$d_{a1} = d_1 + 2(h_a^* + x_1 - \delta_y)m$
тт. диаметр вершин зуовев	колеса	$d_{a2} = d_2 + 2(h_a^* + x_2 - \delta_y)m^{**}$

12 Лиамето впалин	шестерни	$d_{f1} = d_1 - 2(h_f^* + c^* - x_1)m$
	колеса	$d_{f2} = d_2 - 2(h_f^* + c^* - x_2)m^{**}$
13. Высота зуба	шестерни	$h_1 = 0,5(d_{a1} - d_{f1})$
	колеса	$h_2 = 0,5 \left( d_{a2} - d_{f2} \right)$

\*) здесь и далее в таблице знак «+» относится к случаю наружного зацепления, а «-» - внутреннего.

<sup>\*\*)</sup> для внутреннего зацепления эти формулы приобретают вид:  $d_{a2} = d_2 - 2(h_a^* - x_2 + \delta_y - k)m$ , где  $k = 0,25 - 0,125x_2$  при  $x_2 < 2$ ; k = 0 при  $x_2 \ge 2$ ,  $d_{f2} \approx 2a_W + d_{a1} + 2c \cdot m$ .

## Расчет размеров для контроля взаимного положения разноименных профилей зубьев

В расчетах размеров для контроля взаимного положения профилей зубьев будут рассмотрены все возможные варианты, хотя в реальных случаях выбирают какой-либо один метод контроля, увязанный с особенностями технологии изготовления зубчатых колес передачи.

Ниже приведёна рекомендуемая последовательность расчета размеров с целью контроля взаимного положения разноименных профилей зубьев для наиболее распространенных случаев зубчатых передач.



Рис. 2.5 Параметры торцевого контура



Рис. 2.7 Параметры общей нормали



Рис. 2.6 Параметры хорды



Рис. 2.8 Толщина зуба по хорде



Рис. 2.9 Контроль по роликам



Рис. 2.10 Качество передачи

#### Таблица 2.6 – Условные обозначения и расчетные формулы для расчета параметров контроля профиля цилиндрической передачи

Наименование параметра		Обозначение и расчетные формулы
1. Расчет п	араметров	торцового профиля
	шестерни	$d_{b1} = d_1 \cos \alpha_t$
	колеса	$d_{b2} = d_2 \cos \alpha_t$
2. Угол профиля зуба в точке на	шестерни	$\cos\alpha_{a1} = d_{b1}/d_{a1}$
окружности вершин	колеса	$\cos\alpha_{a2} = d_{b2}/d_{a2}$
3. Радиус кривизны профиля зуба в	шестерни	$p_{a1} = 0.5d_{a1}\sin\alpha_{a1}$
точке на окружности вершины	колеса	$p_{a2}=0.5d_{a2}\sin\alpha_{a2}$
4. Радиус кривизны активного про-	шестерни	$p_{p1} = a_w \sin \alpha_{wt} - p_{a2}$
филя зуба в нижней точке	колеса	$p_{a2} = a_w \sin \alpha_{wt} - p_{a1}$
2. Расчет постоянно	ой хорды и	зысоты до постоянной хорды
1. Постоянная хорда зуба	шестерни	$\overline{s}_{c1} = (0.5\pi\cos^2\alpha + x_1\sin2\alpha)m$
	колеса	$\overline{s}_{c2} = (0.5\pi\cos^2\alpha + x_2\sin2\alpha)m$
<ol> <li>Радиус кривизны разноименных профилей зуба зубчатого колеса</li> </ol>	шестерни	$p_{s1} = 0.5 \left( d_{b1} t g \alpha_t + \overline{s}_{c1} \frac{\cos \beta_b}{\cos \alpha} \right)$
в точках, определяющих поло- жение постоянной хорды	колеса	$p_{s2} = 0.5 \left( d_{b2} t g \alpha_t + \overline{s}_{c2} \frac{\cos \beta_b}{\cos \alpha} \right)$
2. Проверка правильности расчета	шестерни	$p_{a1} > p_{s1} > p_{p1}$
постоянной хорды	колеса	$p_{a2} > p_{s2} > p_{p2}$
3. Высота до постоянной хорды	шестерни	$\overline{h}_{c1} = 0,5(d_{a1} - d_1 - \overline{s}_{c1} t g \alpha)$
	колеса	$\overline{h}_{c2} = 0.5(d_{a2} - d_2 - \overline{s}_{c2}tg\alpha)$
4. Основной угол наклона		$\sin\beta_b = \sin\beta\cos\alpha$
3. Pac	чет длины	общей нормали
1. Угол профиля в точке на окруж-	шестерни	$\cos\alpha_{x1} = \frac{z_1 \cos\alpha_t}{z_1 + 2x_1 \cos\beta}$
ности диаметра $d_x = d + 2xm$	колеса	$\cos\alpha_{x^2} = \frac{z_2 \cos\alpha_t}{z_2 + 2x_2 \cos\beta}$

2. Расчетное число зубьев в длине	шестерни	$z_{nr1} = \frac{z_1}{\pi} \left( \frac{tg\alpha_{x1}}{\cos^2 \beta_b} - \frac{2x_1 tg\alpha}{z_2} - inv\alpha_t \right) + 0.5$		
общей нормали	колеса	$z_{nr1} = \frac{z_1}{\pi} \left( \frac{tg\alpha_{x1}}{\cos^2 \beta_b} - \frac{2x_1 tg\alpha}{z_2} - inv\alpha_t \right) + 0.5$		
3. Плина общей нормали	шестерни	$W_1 = [\pi(z_{n1} - 0.5) + 2x_1 tg\alpha + z_1 inv\alpha_t] m\cos\alpha$		
3. длина общей нормали	колеса	$W_2 = [\pi(z_{n2} - 0.5) + 2x_2 tg\alpha + z_2 inv\alpha_t] m\cos\alpha$		
4. Радиус кривизны профилей в	шестерни	$p_{w1} = 0.5W_1 \cos \beta_b$		
нормалью	колеса	$p_{w2} = 0.5W_2 \cos\beta_b$		
5. Проверка правильности расчета	шестерни	$p_{p1} > p_{w1} > p_{a1}$		
длины общей нормали	колеса	$p_{p2} < p_{w2} < p_{a2}$		
6. Дополнительное условие для	шестерни	$W_1 < b_1 / \sin \beta_b$		
случая β≠0	колеса	$W_2 < b_2 / \sin \beta_b$		
4. Расчет тол	щины по хо	рде и высоты до хорды		
1. Угол профиля в точке на окруж-	шестерни	$\cos \alpha_{y1} = (d_1 / d_{y1}) \cos \alpha_t$		
ности заданным диаметром $d_y$	колеса	$\cos\alpha_{y2} = (d_2 / d_{y2})\cos\alpha_t$		
2. Окружная толщина зубьев на	шестерни	$s_{ty1} = d_{y1} \left( \frac{0.5\pi + 2x_1 tg\alpha}{z_1} + inv\alpha_t - inv\alpha_{y1} \right)$		
заданном диаметре $d_{_y}$	колеса	$s_{ty2} = d_{y2} \left( \frac{0.5\pi + 2x_2 tg\alpha}{z_2} + inv\alpha_t - inv\alpha_{y2} \right)$		
3. Угол наклона линии зуба на	шестерни	$tg\beta_{y1} = (d_{y1}/d_1)tg\beta$		
диаметром $d_y$	колеса	$tg\beta_{y2} = (d_{y2}/d_2)tg\beta$		
4. Половина угловой толщины зуба	шестерни	$\psi_{yv1} = \frac{s_{yv1}}{d_{y1}} \cos^2 \beta_{y1} \cos \beta$		
эквивалентного зубчатого колеса	колеса	$\psi_{yv2} = \frac{s_{yv2}}{d_{y2}} \cos^2 \beta_{y2} \cos \beta$		
	шестерни	$s_{y1} = d_{y1} \sin \psi_{yy1} / \cos^2 \beta_{y1}$		
5. Толщина по хорде зуба	колеса	$s_{y2} = d_{y2} \sin \psi_{yy2} / \cos^2 \beta_{y2}$		
6. Высота до хорд зуба	шестерни	$\overline{h}_{ay1} = 0.5 \left[ d_{a1} - d_{y1} + \frac{d_{y1}}{\cos^2 \beta_{y1}} (1 - \cos \psi_{yy1}) \right]$		
	колеса	$\overline{h}_{ay2} = 0.5 \left[ d_{a2} - d_{y2} + \frac{d_{y2}}{\cos^2 \beta_{y2}} (1 - \cos \psi_{yy2}) \right]$		
5. Расчет размера по роликам				
ГОСТ 2475-62		$D \approx 1.7 m$		
2. Угол профиля в точке на окруж- ности зубчатого колеса, прохо-	шестерни	$inv\alpha_{D1} = \frac{D}{z_1 m} \cos\alpha + inv\alpha_t - \frac{0.5\pi - 2x_1 tg\alpha}{z_1}$		
ности зуочатого колеса, прохо- дящей через центры роликов	колеса	$inv\alpha_{D2} = \frac{D}{z_2m}\cos\alpha + inv\alpha_t - \frac{0.5\pi - 2x_2tg\alpha}{z_2}$		

	-	-
3. Диаметр окружности зубчатого	шестерни	$d_{D1} = d_1 \cos \alpha_t / \cos \alpha_{D1}$
ролика	колеса	$d_{D2} = d_2 \cos \alpha_t / \cos \alpha_{D2}$
		При z <sub>1</sub> четном: $M_1 = d_{D1} + D$
	шестерни	При z <sub>1</sub> нечетном: $M_1 = d_{D1} \cos \frac{90^\circ}{10^\circ} + D$
4. Торцовый размер по роликам		$Z_1$ При $Z_2$ четном: $M = d + D$
	колеса	При $z_2$ нечетном: $M_2 = u_{D2} + D$
		$M_2 = d_{D2} \cos \frac{1}{z_2} + D$
5. Радиус кривизны разноименных профилей в точках контакта по-	шестерни	$p_{M1} = 0.5(d_{b1}tg\alpha_{D1} - D\cos\beta_b)$
верхностеи ролика с главными поверхностями зубьев	колеса	$p_{M2} = 0.5(d_{b2}tg\alpha_{D2} - D\cos\beta_b)$
6. Проверка правильности расчета	шестерни	$p_{a1} > p_{M1} > p_{p1}$
размера по роликам	колеса	$p_{a2} > p_{M2} > p_{p2}$
6. Расчет размеров для контроля	взаимного	о положения одноименных профилей зубьев
1. Шаг зацепления		$p_{\alpha} = \pi n \cos \alpha$
2. Осевой шаг		$p_x = \pi m / \cos \beta$
3. Ход зубьев	шестерни	$p_{z1} = z_1 p_x$
	колеса	$p_{z2} = z_2 p_x$
7. Проверка качества за	ацепления г	по геометрическим показателям
<ol> <li>Проверка допустимости значе- ния радиуса кривизны в гранич-</li> </ol>	шестерни	$p_{11} = 0.5d_1 \sin \alpha_t - [ha + c - p_f (1 - \sin \alpha) - x_1] \frac{m}{\sin \alpha_t}$
ной точке профиля $p_l < p_p$	колеса	$p_{12} = 0.5d_2 \sin \alpha_t - [ha + c - p_f (1 - \sin \alpha) - x_2] \frac{m}{\sin \alpha_t}$
2. Коэффициент торцевого перекрытия		$\varepsilon_{\alpha} = \frac{z_1 t g \alpha_{a1} + z_2 t g \alpha_{a2} - (z_1 + z_2) t g \alpha_{tw}}{z_1 + z_2 t g \alpha_{a2} - (z_1 + z_2) t g \alpha_{tw}}$
		$\sim 2\pi$
3. Коэффициент осевого перекрытия		$\varepsilon_{\beta} = b_w / p_x$
4. Коэффициент перекрытия	I	$\mathcal{E}_{\gamma} = \mathcal{E}_{\alpha} + \mathcal{E}_{\beta}$
5. Угол наклона линии вершины зуба	шестерни	$tg\beta_{a1} = (d_{a1}/d_1)tg\beta$
	колеса	$tg\beta_{a2} = (d_{a2} / d_2)tg\beta$
6. Нормальная толщина зуба на	шестерни	$s_{na1} = d_{a1} \left( \frac{0.5\pi + 2xtg\alpha}{z_1} + inv\alpha_t - inv\alpha_{a1} \right) \cos\beta_{a1}$
поверхности вершин	колеса	$s_{na2} = d_{a2} \left( \frac{0.5\pi + 2xtg\alpha}{z_2} + inv\alpha_t - inv\alpha_{a2} \right) \cos\beta_{a2}$

### Конические передачи

#### Исходные данные

Основные данные			Дополнительные данные	
	Проектировочный расчет			
1.	Момент на ведомом валу передачи [Н*м].	1.	Угол наклона зуба, [град], (только для пе-	
2.	Частота вращения ведомого вала [об/мин].		редачи с круговым зубом).	
3.	Передаточное отношение [-].	2.	Ширина шестерни, [мм].	
4.	Ресурс передачи [час].	3.	Средний внешний модуль, [мм].	
5.	Термообработка каждого из колёс (улуч-	4.	Материал каждого из колёс (выбирается из	

6.	шение, закалка, цементация и нитроце- ментация, азотирование). Режим работы передачи (постоянный, тя- жёлый, средненормальный, средневероят- ный, легкий, особо легкий, задан пользова- телем).	5. 6. 7. 8. 9. 10. 11. 12.	базы данных). Средняя твёрдость [HRC] поверхности и сердцевины зубьев колёс. По умолчанию принимается средняя твердость, обеспе- чиваемая выбранной термообработкой. Осевая форма зуба, (только для передачи с круговым зубом). Тип опоры вала шестерни (шарикопод- шипник или роликоподшипник). Реверсивность передачи (реверсивная или нереверсивная передача). По умолчанию передача считается нереверсивной. Коэффициент смещения шестерни, [-]. Коэффициент изменения толщины зубьев шестерни, [-]. Диаметр зуборезной головки, мм, (только для передачи с круговым зубом). Развод резцов зуборезной головки, (только для передачи с круговым зубом).
	Проверочн	ый р	pacyem
1. 2. 3. 4. 5. 6. 7. 8. 9. 10.	Угол наклона зубъев, [град], (только для передачи с круговым зубом). Число зубъев для каждого из колес. Ширина зубчатого венца, [мм]. Внешний модуль, [мм]. Коэффициент смещения для каждого ко- леса, [мм]. Момент на ведомом валу передачи, [H*м], (для расчета по ресурсу). Частота вращения ведомого вала, [об/мин]. Долговечность передачи, [час], (для расче- та по моменту). Термообработки каждого из колёс. Режим работы передачи.	<ol> <li>1.</li> <li>2.</li> <li>3.</li> <li>4.</li> <li>5.</li> <li>6.</li> <li>7.</li> <li>8.</li> <li>9.</li> </ol>	Материал каждого из колёс (выбирается из базы данных). Средняя твёрдость [HRC] поверхности и сердцевины зубьев колёс. По умолчанию принимается средняя твердость, обеспе- чиваемая выбранной термообработкой. Осевая форма зуба, (только для передачи с круговым зубом). Тип опоры вала шестерни (шарикопод- шипник или роликоподшипник). Реверсивность передачи (реверсивная или нереверсивная передача). По умолчанию передача считается нереверсивной. Степень точности изготовления передачи. Коэффициент изменения толщины зубьев шестерни, [-]. Диаметр зуборезной головки, мм, (только для передачи с круговым зубом). Развод резцов зуборезной головки, (только для передачи с круговым зубом).

#### Результаты расчета конических передач

Наименование параметра	Обозн.	Наименование параметра	Обозн.
Основные геометрические парам	иетры	Параметры качества зацепления	
Средний угол наклона зубьев, [град]	β	Коэффициент торцевого	${\cal E}_{eta}$
Внешний нормальный модуль, [мм]	$m_n$		C
Внешний окружной модуль, [мм]	$m_e$	коэффициент осевого перекрытия, [-]	εα
Внешнее конусное расстояние, [мм]	R <sub>e</sub>	Коэффициент перекрытия, [-]	${\cal E}_{\gamma}$
Среднее конусное расстояние [мм]	R	Контрольные параметры по хо	орде
Ширина зубчатого вениа [мм]	h	Внешняя постоянная хорда, [мм]	S <sub>c</sub>
Внешний делительный диаметр, [мм]	$d_e$	Высота до внешней постоянной	$h_c$
Средний делительный диаметр, [мм]	$d_m$	хорды, [мм] Половина внешней угловой	
Угол делительного конуса, [град]	$\delta_w$	толщины зуба, [град]	$\Psi_n$
Коэффициент смещения	$X_n$		

Число зубьев	Z
Параметры используемых матер	иалов
см. параметры цилиндрических пе	редач
Силы, действующие в переда	че
см. параметры цилиндрических пе	редач
Параметры инструмента	
Номинальный диаметр зуборезной	$D_{\circ}$
головки, [мм]	20
Развод резцов, [мм]	W
Дополнительные	
геометрические параметры	J
Внешний диаметр вершин зубьев, [мм]	$d_{ae}$
Внешняя высота головки зубьев, [мм]	h <sub>ae</sub>
Внешняя высота ножки зубьев, [мм]	$h_{fe}$
Внешняя высота зубьев, [мм]	$h_e$
Внешняя окружная толщина зубьев, [мм]	<i>S</i> <sub>n</sub>
Угол головки зубьев, [град]	$\Theta_a$
Угол ножки зубьев, [град]	${oldsymbol{\Theta}}_{f}$
Угол конуса вершин, [град]	$\delta_a$
Угол конуса впадин, [град]	$\delta_{f}$
Расстояние от вершины конус до плоскости вершин зубьев, [мм]	В

Внешняя делительная толщина зуба по хорде, [мм] Высота до внешней делительной лорды, [мм]  $h_{ae}$ 

#### Допуски конических передач

Результаты расчета параметров точности изготовления конических передач представлены в таблице 2.7.

Таблица 2.7 –	Параметрь	ы точности изготовления конических п	ередач
---------------	-----------	--------------------------------------	--------

Наименование параметра	Обозначение	Размерность
Минимально возможный зазор	jmin	МКМ
Среднее конусное расстояние	R	ММ
Отклонение межосевого угла передачи	E_Sum_r	ММ
Средний делительный диаметр	d	ММ
Допуск на радиальное биение зубчатого венца	Fr	ММ
Наименьшее отклонение средней постоянной хорды зуба	E_sc	ММ
Допуск на среднюю постоянную хорду зуба	T_ sc	MM
Верхнее отклонение средней постоянной хорды зуба	ES_sc	ММ
Нижнее отклонение средней постоянной хорды зуба	El_sc	ММ

#### Методы и стандарты

ГОСТ 16530-83 Передачи зубчатые. Общие термины, определения и обозначения. ГОСТ 19325-73 Передачи зубчатые конические. Термины, определения и обозначения. ГОСТ 12289-76 Передачи зубчатые конические. Основные параметры.

При расчёте конической передачи принимаются следующие основные допущения:

- Средний угол наклона зубьев для колес с круговыми зубьями 35 градусов.
- Расчетное сечение выбирается посередине зубчатого венца.
- Коэффициент ширины принимается равным 0.285.
- Передача считается равносмещенной.

Прочностной расчет передачи производится на основании: *ISO/DIN 10300* Calculation of load capacity of bevel gears

Расчёт геометрических параметров исходного контура инструмента производится по действующим стандартам:

**ГОСТ 13754-81** Основные нормы взаимозаменяемости. Передачи зубчатые конические с прямыми зубьями. Исходный контур.

**ГОСТ 16202-81** Основные нормы взаимозаменяемости. Передачи зубчатые конические с круговыми зубьями. Исходный контур.

Принятые, согласно стандарту, параметры *торцевого теоретического исходного контура,* т. е. контура зубьев условной рейки, идентичной развертке на плоскость торцевого сечения *теоретического исходного контура плоского колеса,* приведены в таблице 2.8.

#### Таблица 2.8 – Параметры исходного контура по ГОСТ 13754-81

Наименование параметра	Условное обозначение	Численное значение
Угол главного профиля	α	$20^{\circ}$
Коэффициент высоты головки зуба	$h_a^*$	1.0
Коэффициент радиального зазора в паре исходных контуров	<i>c</i> *	0.25
Коэффициент радиуса кривизны переходной кривой	$ ho_{\!f}^{*}$	0.2

Теоретический исходный контур по *ГОСТ 16202-81*, применяемый для колёс с круговым зубом, имеет такие же параметры за следующим исключением: коэффициент радиуса кривизны переходной кривой  $\rho_f^*$  принимается равным 0.25.

**ГОСТ 9563-60**\*\* (ред. 09.2004) Основные нормы взаимозаменяемости. Колеса зубчатые. Модули. - используется при выборе модуля.

Расчет допусков параметров конических зубчатых передач в соответствии с:

ГОСТ 1758-81 Основные нормы взаимозаменяемости. Передачи зубчатые конические и гипоидные. Допуски (для m ≥ 1 мм).

**ГОСТ 9368-81** Основные нормы взаимозаменяемости. Передачи зубчатые конические мелкомодульные. Допуски. (для m < 1 мм).

Расчете параметров резцовой головки в соответствии с:

**ГОСТ 11902-77**\* Головки зуборезные для конических и гипоидных зубчатых колес с круговыми зубьями. Основные размеры.

Свойства материалов зубчатых колес конических передач задаются аналогично свойствам материалов зубчатых колес цилиндрических передач.

#### Расчет геометрии конических зубчатых передач

Наиболее распространенной формой зуба является следующая: зуб конического колеса пропорционально уменьшается в зависимости от расстояния до торца (рис. 2.11 а, форма 1). Существуют также конструкции, у которых вершины делительного конуса и конуса впадин не совпадают (рис. 2.11 b, с форма 2). Встречаются колеса с равновысоким зубом (рис. 2.11 d, форма 3). Осевая форма 1, являющаяся частным случаем формы 2, применяется для колес с прямым зубом и в отдельных случаях - с круговым. Однако для колес с круговым зубом чаще всего используют форму 2. Форма 3 применяется реже предыдущих, и в основном для неортогональных передач.



Рис. 2.11 Формы зуба конической передачи

Наибольшее распространение получили ортогональные передачи, у которых угол равен

 $\Sigma = 90^{0}$ . Это не означает, что в практике проектирования не встречаются передачи с другим углом расположения осей, но их применение крайне ограничено. В этой связи ниже рассматривается только <u>ортогональная передача</u>.

Таблица 2.9 – Условные обозначения и расчетные формулы для определения основных геометрических размеров ортогональных конических передач с прямыми зубьями (  $\beta_n = 0$  )

Наименование параметра		Обозначения и расчетные формулы
1. Число зубьев плоского колеса		$z_s = \sqrt{z_1^2 + z_2^2}$
2. Внешний окружной модуль		m <sub>e</sub>
3. Внешнее конусное расстояние		$R_e = 0.5m_e z_s$
4. Ширина зубчатого венца		$b \le 0.3R_e$
5. Коэффициент ширины зубчатого в	венца	$K_{be} = b/R_e$
6. Среднее конусное расстояние		$R = R_e - 0.5b$
7. Средний окружной модуль	-	$m = m_e R / R_e$
8 Средний дерительный лизметр	шестерня	$d_1 = mz_1$
о. Среднии делительный диаметр	колесо	$d_2 = mz_2$
9. Передаточное отношение		$u = z_2/z_1$
	шестерня	$tg\delta_1 = 1/u$
то. этол делительного конуса	колесо	$\delta_2 = 90^0 - \delta_1$
11. Коэффициент смещения	шестерня	$x_1 = 2(1 - 1/u^2)\sqrt{(1/z_1)}$
	колесо	$x_2 = -x_1;$
	шестерня	$x_{_{ au 1}} = 0.03 + 0.008(u-2.5)$ при $u > 2.5$
12. Коэффициент изменения топшины зубьев		$x_{ au 1}=0$ при $u\leq 2,5$
·····	колесо	$x_{\tau 2} = -x_{\tau 1}$
13. Виешила высота головии зуба	шестерня	$h_{ae1} = \left(h_a^* + x_{e1}\right)m_e$
ТЭ. Бнешняя высота толовки зуба	колесо	$h_{ae2} = \left(h_a^* + x_{e2}\right)m_e$
	шестерня	$h_{fe1} = (h_a^* + c^* - x_{e1})m_e$
14. Бнешняя высота ножки зуба	колесо	$h_{fe2} = (h_a^* + c^* - x_{e2})m_e$
	шестерня	$h_{e1} = h_{ae1} + h_{fe1}$
15. Внешняя высота зуба	колесо	$h_{e2} = h_{ae2} + h_{fe2}$
16. Внешняя окружная толщина	шестерня	$s_{e1} = (0, 5\pi + 2x_{e1}tg\alpha + x_{\tau 1})m_e$
зубьев	колесо	$s_{e2} = (0,5\pi + 2x_{e2}tg\alpha + x_{\tau 2})m_e$
	шестерня	$\theta_{f1} = arctg(h_{fe1}/R_e)$
17. Угол ножки зубьев	колесо	$\theta_{f2} = arctg(h_{fe2}/R_e)$
	шестерня	$\theta_{a1} = \theta_{f2}$
то. этол толовки зубьев	колесо	$\theta_{a2} = \theta_{f1}$
	шестерня	$\delta_{a1} = \delta_1 + \theta_{a1}$
тэ. этол конуса вершин	колесо	$\delta_{a2} = \delta_2 + \theta_{a2}$
	шестерня	$\delta_{f1} = \delta_1 - \theta_{f1}$
20. УТОЛ КОНУСА ВПАДИН	колесо	$\delta_{f2} = \delta_2 - \theta_{f2}$

21. Внешний делительный диаметр	шестерня	$d_{e1} = m_e z_1$
	колесо	$d_{e2} = m_e z_2$
22. Внешний диаметр вершин зубьев	шестерня	$d_{ae1} = d_{e1} + 2h_{ae1}\cos\delta_1$
	колесо	$d_{ae2} = d_{e2} + 2h_{ae2}\cos\delta_2$
23. Расстояние от вершины конуса до плоскости вершин зубьев	шестерня	$B_1 = 0.5d_{e2} - h_{ae1}\sin\delta_1$
	колесо	$B_2 = 0.5d_{e1} - h_{ae2}\sin\delta_2$

Таблица	2.10 -	Условные обозначения и основные формулы геометрического расчета
		параметров ортогональной конической передачи с круговыми зубьями,
		изготовленными по форме 1

Параметр		Обозначения и расчетные формулы
1. Число зубьев плоского колеса		$z_s = \sqrt{z_1^2 + z_2^2}$
2. Среднее конусное расстояние		$R = m_n z_s / (2 \cos \beta_n)$
3. Внешнее конусное расстояние		$R_e = 0.5m_{te}z_s$
4. Ширина зубчатого венца		b
5. Среднее конусное расстояние для	зубьев	$R = R_e - 0,5b$
6. Коэффициент ширины		$K_{be} = b / R_e$
7. Средний нормальный модуль зубь	ев	$m_n = (m_{te}R/R_e)\cos\beta_n = (m_{te}-b/z_s)\cos\beta_n$
8. Передаточное число		$u = z_2 / z_1$
	шестерня	$tg\delta_1 = 1/u$
9. утол делительного конуса	колесо	$\delta_2 = 90^o - \delta_1$
10. Коэффициент смещения	шестерня	$x_1 = 2(1 - 1/u^2) \sqrt{\cos^3 \beta_n / z_1}$
	колесо	$x_{n2} = -x_{n1}$
11. Коэффициент изменения толщины зубьев шестерни		$x_{\tau 1} = 0.03 + 0.008(u - 2.5) + 0.0025\beta_n, \ u > 2.5;$
12. Внешний окружной модуль		$m_{te} = 2R_e/z_s$
13. Высота ножки зуба в расчетном	шестерня	$h_{f1} = (h_a^* + c^* - x_{n1})m_n$
сечении, мм	колесо	$h_{f2} = (h_a^* + c^* - x_{n1})m_n$
14. Нормальная толщина зуба в	шестерня	$s_{n1} = (0.5\pi + 2x_{n1}tg\alpha_n + x_{\tau 1})m_n$
расчетном сечении	колесо	$s_{n2} = \pi \ m_n - s_{n1}$
	шестерня	$tg\theta_{f1} = h_{f1}/R$
Т5. УГОЛ НОЖКИ ЗУОБЕВ	колесо	$tg\theta_{f2} = h_{f2}/R$
	шестерня	$\theta_{a1} = \theta_{f2}$
То. угол головки зубьев	колесо	$\theta_{a2} = \theta_{f1}$
17. Увеличение высоты головки	шестерня	$\Delta h_{ae1} = 0.5btg\theta_{a1}$
зуоа при переходе от среднего сечения на внешний торец	колесо	$\Delta h_{ae2} = 0,5btg\theta_{a2}$
18. Увеличение высоты ножки зуба	шестерня	$\Delta h_{fe1} = 0.5 b t g \theta_{f1}$
при переходе от расчетного сечения на внешний торец колесс		$\Delta h_{fe2} = 0.5 btg \theta_{f2}$
19. Высота головки зуба в рас-	шестерня	$h_{a1} = \left(h_a^* + x_{n1}\right)m_n$
четном сечении	колесо	$h_{a2} = \left(h_a^* - x_{n2}\right)m_n$

20. Внешняя высота головки зуба	шестерня	$h_{ae1} = h_{a1} + \Delta h_{ae1}$
	колесо	$h_{ae2} = h_{a2} + \Delta h_{ae2}$
	шестерня	$h_{fe1} = h_{f1} + \Delta h_{fe1}$
21. Внешняя высота ножки зуба	колесо	$h_{fe2} = h_{f2} + \Delta h_{fe2}$
	шестерня	$h_{e1} = h_{ae1} + h_{fe1}$
22. Внешняя высота зуба	колесо	$h_{e2} = h_{ae2} + h_{fe2}$
	шестерня	$\delta_{a1} = \delta_1 + \theta_{a1}$
23. этол конуса вершин	колесо	$\delta_{a2} = \delta_2 + \theta_{a2}$
	шестерня	$\delta_{f1} = \delta_1 - \theta_{f1}$
24. УЮЛ КОНУСА ВПАДИН	колесо	$\delta_{f2} = \delta_2 - \theta_{f2}$
25. Средний дерительный пирмето	шестерня	$d_1 = m_n z_1 / \cos \beta_n$
25. Среднии делительный диаметр	колесо	$d_2 = m_n z_2 / \cos \beta_n$
26 Видиний попиторы и и пирмото	шестерня	$d_{e1} = m_{te} z_1$
20. внешний делительный диаметр	колесо	$d_{e2} = m_{te} z_2$
	шестерня	$d_{ae1} = d_{e1} + 2h_{ae1}\cos\delta_1$
27. Внешний диаметр вершин	колесо	$d_{ae2} = d_{e2} + 2h_{ae2}\cos\delta_2$
28. Расстояние от вершины до	шестерня	$B_1 = 0.5d_{e2} - h_{ae1}\sin\delta_1$
вершин зубьев	колесо	$B_2 = 0.5d_{e1} - h_{ae2}\sin\delta_2$
29. Коэффициент осевого перекрытия		$\varepsilon_{\beta} = \frac{b \sin \beta_n}{\pi \ m_n}$

#### Таблица 2.11 – Условные обозначения и основные формулы геометрического расчета параметров ортогональной конической передачи с круговыми зубьями, изготовленными по форме 2

Параметр		Обозначения и расчетные формулы
1. Число зубьев плоского колеса		$z_s = \sqrt{z_1^2 + z_2^2}$
2. Внешнее конусное расстояние		$R_e = 0.5m_{te}z_s$
3. Ширина зубчатого венца		b
4. Среднее конусное расстояние для	зубьев	$R = R_e - 0.5b$
5. Коэффициент ширины		$K_{be} = b / R_e$
6. Средний нормальный модуль зубьев		$m_n = (m_{te}R/R_e)\cos\beta_n = (m_{te}-b/z_s)\cos\beta_n$
6. Передаточное число		$u = z_2 / z_1$
	шестерня	$tg\delta_1 = 1/u$
7. Угол делительного конуса	колесо	$\delta_2 = 90^o - \delta_1$
	шестерня	$x_{n1} = 2(1-1/u^2) \Box \cos^3 b_n/z_1)^{1/2}$
8. коэффициент смещения	колесо	$x_{n2} = -x_{n1}$
<ol> <li>Коэффициент изменения толщины зубьев шестерни</li> </ol>		$x_{\tau 1} = 0.03 + 0.008(u - 2.5) + 0.0025\beta_n, \ u > 2.5;$
10. Внешний окружной модуль		$m_{te} = 2R_e/z_s$
11. Сумма углов ножек шестерни и колеса		$ heta_{f\Sigma} = K / sin eta_n$ , где $K = (C_1 - C_2 R) / z_c$ , $\dot{N}_1$ и $\dot{N}_2$ – по таблице 2.12

12. Угол ножки зубьев	шестерня	$\theta_{f1} = \theta_{f\Sigma} \left( 0.5 - \left( 2/\pi \right) x_{n1} t g \alpha_n \right)$
	колесо	$\theta_{f2} = \theta_{f\Sigma} - \theta_{f1}$
	шестерня	$ heta_{a1} = K_{a1}  heta_{f2}$ , где $~K_{a1}$ – по таблице 2.13
ТЗ. УТОЛ ГОЛОВКИ ЗУОБЕВ	колесо	$ heta_{a2} = K_{a2}  heta_{f1}$ , где $K_{a2}$ – по таблице 2.13
14. Высота ножки зуба в расчетном	шестерня	$h_{f1} = (h_a^* + c^* - x_{n1})m_n$
сечении	колесо	$h_{f2} = (h_a^* + c^* - x_{n1})m_n$
15. Увеличение высоты головки	шестерня	$\Delta h_{ae1} = 0.5 b t g \theta_{a1}$
зуба при переходе от среднего сечения на внешний торец	колесо	$\Delta h_{ae2} = 0,5btg \theta_{a2}$
16. Увеличение высоты ножки зуба	шестерня	$\Delta h_{fe1} = 0.5btg\theta_{f1}$
сечения на внешний торец	колесо	$\Delta h_{fe2} = 0.5btg\theta_{f2}$
17. Уменьшение высоты головки	шестерня	$\partial h_{a1} = 0.5b \left( tg \theta_{f2} - tg \theta_{a1} \right)$
зуба в расчетном режиме	колесо	$\partial h_{a2} = 0.5b \left( tg \theta_{f1} - tg \theta_{a2} \right)$
18. Высота головки зуба в рас-	шестерня	$h_{a1} = (h_a^* + x_{n1})m_n - \delta h_{a1}$
четном сечении	колесо	$h_{a2} = (h_a^* + x_{n2})m_n - \delta h_{a2}$
	шестерня	$h_{ae1} = h_{a1} + \Delta h_{ae1}$
Тэ. Бнешняя высота толовки зуба	колесо	$h_{ae2} = h_{a2} + \Delta h_{ae2}$
	шестерня	$h_{fe1} = h_{f1} + \Delta h_{fe1}$
20. Бнешняя высота ножки зуба	колесо	$h_{fe2} = h_{f2} + \Delta h_{fe2}$
	шестерня	$h_{e1} = h_{ae1} + h_{fe1}$
21. Внешняя высота зуба	колесо	$h_{e2} = h_{ae2} + h_{fe2}$
	шестерня	$\delta_{a1} = \delta_1 + \theta_{a1}$
	колесо	$\delta_{a2} = \delta_2 + \theta_{a2}$
	шестерня	$\delta_{f1} = \delta_1 - \theta_{f1}$
	колесо	$\delta_{f2} = \delta_2 - \theta_{f2}$
	шестерня	$d_1 = m_n z_1 / \cos \beta_n$
24. Среднии делительный диаметр	колесо	$d_2 = m_n z_2 / \cos \beta_n$
	шестерня	$d_{e1} = m_{te} z_1$
23. внешний делительный диаметр	колесо	$d_{e2} = m_{te} z_2$
	шестерня	$d_{ae1} = d_{e1} + 2h_{ae1}\cos\delta_1$
20. внешний диаметр вершин	колесо	$d_{ae2} = d_{e2} + 2h_{ae2}\cos\delta_2$
27. Расстояние от вершины до	шестерня	$B_1 = 0.5d_{e2} - h_{ae1}\sin\delta_1$
вершин зубьев	колесо	$B_2 = \overline{0.5d_{e1} - h_{ae2}} \overline{\sin \delta_2}$
28. Коэффициент осевого перекрытия		$\varepsilon_{\beta} = \frac{b \sin \beta_n}{\pi \ m_n}$

## Таблица 2.12 – Коэффициенты $C_1$ и $C_2$

Диаметр зуборезной			(	Средний рас	четный угол	і наклона зу	ба, <i>β<sub>n</sub></i> ,°.		
головки, <i>do</i> , мм 0 10 15 2	20	25	30	35	40	45			

	Коэффициент С1								
Любое	0	5232	7951	10 800	13 837	17 132	20 777	24 898	29 673
значение	-								
					Коэффи	циент С2			
(12,7)	0	143,1	324,1	581,7	920,9	1349	1877	2520	3304
20	0	90,85	205,8	369,4	584,8	856,6	1192	1600	2098
(27,94)	0	65,05	147,3	264,4	418,6	613,2	853,0	1146	1502
25	0	72,68	164,6	295,5	467,8	685,3	953,4	1280	1678
32	0	56,78	128,6	230,9	365,5	535,4	744,8	1000	1311
(38,1)	0	47,69	108,0	193,9	307,0	449,6	625,6	840,1	1101
40	0	45,43	102,9	184,7	292,4	428,3	595,9	800,2	1049
50	0	36,34	82,32	147,8	233,9	342,6	476,7	640,2	839,3
(50,8)	0	35,77	31,02	145,4	230,2	337,2	469,2	630,1	826,1
60	0	30,28	68,60	123,1	194,9	285,5	397,2	533,5	699,4
80	0	22,71	51,45	92,35	146,2	214,21	297,9	400,1	524,6
(88,9)	0	20,44	46,30	83,10	131,6	192,7	268,1	360,0	472,0
100	0	18,17	41,16	73,88	116,9	171,32	238,4	320,1	419,6
125	0	14,54	32,93	59,10	93,56	137,06	190,7	256,1	335,7
(152,4)	0	11,92	27,00	48,48	76,74	112,4	156,4	210,0	275,4
160	0	11,36	25,72	46,17	73,10	107,08	148,9	200,1	262,28
(190,5)	0	9,539	21,60	38,78	61,39	89,93	125,1	168,0	220,3
200	0	9,085	20,58	36,94	58,48	85,66	119,2	160,0	209,82
(228,6)	0	7,949	18,00	32,32	51,16	74,94	104,3	140,0	183,6
250	0	7,268	16,46	29,55	46,78	68,53	95,34	128,0	167,86
(304,8)	0	5,962	13,50	24,24	38,37	56,21	78,20	105,0	137,7
315	0	5,768	13,07	23,45	37,13	54,38	75,67	101,6	133,22
400	0	4,543	10,29	18,47	29,24	42,83	59,59	80,02	104,91
(457,2)	0	3,974	9,002	16,16	25,58	34,47	52,13	70,01	91,78
500	0	3,634	8,232	14,78	23,39	34,26	47,67	64,02	83,93
630	0	2,884	6,533	11,73	18,56	27,19	37,83	50,81	66,61
800	0	2,271	5,145	9,24	14,62	21,42	29,79	40,01	52,46
1000	0	1,817	4,116	7,39	11,70	17,13	23,84	32,01	41,96

Таблица 2.13 – Коэффициент угла головки зуба Ка

при  $\Sigma = 90^{\circ}; \ \alpha_n = 20^{\circ}; \ h_a{}^* = 1; \ x_{n1} = 2(1-1/u^2)(\cos^3 b_n/z_1)^{1/2}$  и  $0,3 \le R/d_0 \le 0,7.$ 

		Зна	ачения К пр	и передато	очном число	e U
$\beta_n,^{\circ}$	<i>z</i> <sub>1</sub>	от 1,0 до 1,25	св. 1,25 до 1,6	св. 1.6 до 2,5	св. 2.5 до 4,0	св. 4,0
от 0 до 15	12–13				0,70	0,65
		-	_	—	0,95	0,95
	14-15		0,75	0,75	0,75	0,70
		_	0,85	0,90	0,95	0,95
	16-19	0,80	0,80	0,80	0,75	0,75
		0,80	0,85	0,95	0,95	1,00
	20 – 24	0,85	0.80	0,80	0,80	0,80
		0,85	0,85	0,95	0,95	1,00
	25 – 29	0,85	0,85	0,85	0,85	0,80
		0,85	0,90	0,95	0,95	1,00
	30 – 40	0,90	0,85	0,85	0,85	0,85
		0,90	0,90	0,95	0,95	1,00
	Св. 40	0,90	0,90	0,85	0,85	0,85
		0,90	0,95	0,95	0,95	1,00
от 15 до 29	10-12		,	,	0,75	0,75
		—	-	—	0.95	1.00
	12 – 13			0.80	0.80	0.75
		-	—	0.90	0.95	1.00
	14 – 15		0.85	0.80	0.80	0.80
		-	0.90	0.90	0.95	1.00
	16-19	0.85	0.85	0.85	0.85	0.85
		0.85	0.90	0.95	0.95	1.00
	20-24	0,90	0.85	0.85	0.85	0.85
		0.90	0.90	0.95	0.95	1 00
	25 - 29	0,00	0,00	0,00	0,00	0.90
	20 20	0.90	0.90	0.95	0.95	1.00
	30 - 40	0,00	0,00	0,00	0,00	0.90
	00 10	0,00	0.95	0.95	1.00	1.00
	Св 40	0.95	0.95	0,00	0.90	0.90
	00.10	0.95	0.95	0.95	1 00	1 00
от 29 до 45	6 – 7	_	_	_	_	0,75
	8 – 9					0,75
		-	-	-	-	1,00
	10-11				0,80	0,80
		-	-	-	1,00	1,00
	12-13			0,90	0,85	0,85
	_	—	—	1.00	1.00	1.00
	14-15		0,90	0,90	0,90	0,85
		-	0.90	1.00	1.00	1.00
	16-17	0.90	0.90	0.90	0.90	0.90
		0.90	1.00	1.00	1.00	1.00
	18-19	0.90	0.90	0.90	0.90	0.90
		0.90	1.00	1.00	1.00	1.00
	20 - 24	1.00	1.00	1.00	0.90	0.90
		1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	25 - 30	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
		1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	Св. 30	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
		1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
1	1	.,	.,	.,	.,	.,

Примечания:

1. В числителе приведены значения Ка для шестерни, в знаменателе - для колеса.

2. Данные таблицы могут быть использованы при Σ≠90°, если U заменить на U<sub>vb</sub> и Z<sub>1</sub> на Z<sub>vb1</sub>.

Таблица 2.14 – Условные обозначения и основные формулы геометрического расчета параметров ортогональной конической передачи с круговыми зубьями, изготовленными по форме 3

Параметр		Обозначения и расчетные формулы
1. Число зубьев плоского колеса		$z_s = \sqrt{z_1^2 + z_2^2}$
2. Среднее конусное расстояние		$R = m_n z_s / (2 \cos \beta_n)$
3. Ширина зубчатого венца		b
4. Среднее конусное расстояние для	зубьев	$R_e = R + 0,5b$
5. Коэффициент ширины		$K_{be} = b / R_e$
6. Передаточное число		$u=z_2/z_1$
	шестерня	$tg\delta_1 = 1/u$
	колесо	$\delta_2 = 90^\circ - \delta_1$
8 Koothtuurout enguand	шестерня	$x_{n1} = 2(1 - 1/u^2)(\cos^3 b_n/z_1)^{1/2}$
8. Коэффициент смещения	колесо	$x_{n2} = -x_{n1}$
<ol> <li>Коэффициент изменения толщинь зубьев шестерни</li> </ol>	I	$x_{\tau 1} = 0.03 + 0.008(u - 2.5) + 0.0025\beta_n, \ u > 2.5$
10. Внешний окружной модуль при за	данном	$m_{te} = 2R_e/z_s$
	шестерня	$\theta_{fl} = 0$
Т2. УТОЛ НОЖКИ ЗУОБЕВ	колесо	$\theta_{f2} = 0$
	шестерня	$\theta_{a1} = 0$
ТЗ. УТОЛТОЛОВКИ ЗУОБЕВ	колесо	$\theta_{a2} = 0$
14. Высота ножки зуба в расчетном	шестерня	$h_{f1} = (h_a^* + c^* - x_{n1})m_n$
сечении, мм	колесо	$h_{f2} = (h_a^* + c^* - x_{n1})m_n$
15. Увеличение высоты головки	шестерня	$\Delta h_{ae1} = 0,5btg\theta_{a1}$
зуба при переходе от среднего сечения на внешний торец	колесо	$\Delta h_{ae2} = 0,5btg\theta_{a2}$
16. Увеличение высоты ножки зуба	шестерня	$\Delta h_{fe1} = 0.5btg\theta_{f1}$
сечения на внешний торец	колесо	$\Delta h_{fe2} = 0.5btg\theta_{f2}$
17. Уменьшение высоты головки	шестерня	$\partial h_{a1} = 0$
зуба в расчетном режиме	колесо	$\delta h_{a2} = 0$
18. Высота головки зуба в рас-	шестерня	$h_{a1} = (h_a^* + x_{n1}) m_n - \delta h_{a1}$
четном сечении	колесо	$h_{a2} = (h_a^* + x_{n2}) m_n - \delta h_{a2}$
	шестерня	$h_{ae1} = h_{a1} + \Delta h_{ae1}$
Тэ. Бнешняя высота толовки зуба	колесо	$h_{ae2} = h_{a2} + \Delta h_{ae2}$
	шестерня	$h_{fe1} = h_{f1} + \Delta h_{fe1}$
	колесо	$h_{fe2} = h_{f2} + \Delta h_{fe2}$
	шестерня	$h_{e1} = h_{ae1} + h_{fe1}$
	колесо	$h_{e2} = h_{ae2} + h_{fe2}$
	шестерня	$\delta_{a1} = \delta_1 + \theta_{a1}$
	колесо	$\delta_{a2} = \delta_2 + \theta_{a2}$
23. Угод конуса вдадин	шестерня	$\delta_{f1} = \delta_1 - \theta_{f1}$
	колесо	$\delta_{f2} = \delta_2 - \theta_{f2}$

	шестерня	$d_1 = m_n z_1 / \cos \beta_n$
24. Среднии делительный диаметр	колесо	$d_2 = m_n z_2 / \cos \beta_n$
25. Внешний перительный лизмето	шестерня	$d_{e1} = m_{te} z_1$
25. Бнешний делительный диаметр	колесо	$d_{e2} = m_{te} z_2$
	шестерня	$d_{ae1} = d_{e1} + 2h_{ae1}\cos\delta_1$
20. внешний диаметр вершин	колесо	$d_{ae2} = d_{e2} + 2h_{ae2}\cos\delta_2$
27. Расстояние от вершины до	шестерня	$B_1 = 0.5d_{e2} - h_{ae1}\sin\delta_1$
вершин зубьев	колесо	$B_2 = 0.5d_{e1} - h_{ae2}\sin\delta_2$
28. Коэффициент осевого перекрыти	я	$\varepsilon_{\beta} = \frac{b \sin \beta_n}{\pi \ m_n}$

### Червячные передачи

#### Исходные данные

	Основные данные		Дополнительные данные
	Проектирово	чнь	ий расчет
1. 2. 3. 4. 5. 6. 7. 8.	Момент на выходном валу передачи, [H*м]. Частота вращения выходного вала, [об/мин]. Передаточное отношение, [-]. Требуемый ресурс, [час]. Материал венца червячного колеса: оло- вянистая бронза, безоловянистая бронза, чугун (выбирается из базы данных). Есть ли алюминий в сплаве. Режим работы передачи. Тип червяка (Архимедов, конволютный, эвольвентный, образованный конусом, об-	1. 2. 3. 4. 5. 6. 7.	Модуль, [мм]. Коэффициент диаметра, [-]. Межосевое расстояние, [мм]. Коэффициент ширины венца, [-]. Число заходов червяка Коэффициент расчетной толщины витка, [-]. Выбор передачи из базы данных. Червяк выбирается из базы данных АРМ Месhani- cal (Стандарты – ГОСТ – Механические передачи – Типы передач – Червяк) если опция включена.
	разованный тором). Проверочн	ый	расчет
1. 2. 3. 4. 5. 6. 7. 8. 9. 10. 11. 12.	Модуль, [мм]. Коэффициент диаметра червяка, [-]. Коэффициент смещения червяка, [-]. Число заходов червяка. Количество зубьев колеса. Момент на выходе, [H*м]. Частота вращения ведомого вала, [об/мин]. Требуемый ресурс, [час]. Материал венца червячного колеса (выби- рается из базы данных). Есть ли алюминий в сплаве. Режим работы передачи Тип червяка.	1. 2. 3. 4. 5. 6.	Коэффициент теплоотдачи, [Вт/м <sup>2*</sup> К] Коэффициент запаса по изгибу, [-]. Предел текучести материала колеса, [МПа]. Предел прочности материала колеса, [МПа]. Коэффициент расчетной толщины витка, [-]. Наличие вентилятора.

## Результаты расчета червячных передач

Наименование параметра	Обозн.	Наименование параметра	Обозн.
Максимальный момент, [Нм]	-	Параметры контроля	
Основные геометрические парам	летры	Расчётный шаг червяка, [мм]	р
Межосевое расстояние, [мм]	$a_w$	Ход витка, [мм]	$p_z$

Модуль, [мм]	т
Коэффициент диаметра, [-]	q
Коэффициент смещения, [-]	x
Параметры работы	
Мощность передачи, [кВт]	Р
КПД передачи, [-]	η
Число заходов червяка	$z_1$
Число зубьев червячного колеса	$z_2$
Силы, действующие в переда	че
см. параметры цилиндрических пе	редач
Дополнительные	
Геометрические параметры	pl
Делительный угол подъема, [град]	γ
Начальный угол подъема, [град]	$\gamma_w$
Начальный диаметр червяка, [мм]	$d_{w1}$
Наибольший диаметр червячного колеса, [мм]	$d_{am2}$
Высота витка червяка, [мм]	$h_1$
Высота головки витка червяка, [мм]	$h_{a1}$
Радиус кривизны переходной кривой червяка, [мм]	$ ho_{f1}$
Радиус выемки поверхности вершин зубьев червячного колеса, [мм]	r
Делительный диаметр, [мм]	d
Диаметр вершин, [мм]	$d_a$
Диаметр впадин, [мм]	$d_{f}$
Ширина зубчатого венца, [мм]	b

Делительная толщина по хорде	Sa
витка червяка, [мм]	u
Высота до хорды витка, [мм]	$h_a$
Диаметр ролика, [мм]	$D_r$
Размер червяка по роликам, [мм]	М
Коэффициент перекрытия, [-]	$\mathcal{E}_{s}$

#### Допуски червячных передач

Результаты расчета параметров точности изготовления червячных передач представлены в таблице 2.15.

таолица 2.15 – параметры точности изготовления червячных передач	Таблица 2.15 – Па	араметры точности	и изготовления ч	ервячных передач
--	-------------------	-------------------	------------------	------------------

Наименование параметра	Обозначение	Размерность
Минимально возможный зазор	jmin	МКМ
Наименьшее отклонение толщины витка червяка по хорде	E_sc	MM
Допуск на толщину витка	T_ sc	MM
Верхнее отклонение толщины витка червяка по хорде	ES_sc	MM
Нижнее отклонение толщины витка червяка по хорде	El_sc	MM
Допуск на радиальное биение	Fr	MM

#### Методы и стандарты

**ГОСТ 18498-89** Передачи червячные. Термины, определения и обозначения. **ГОСТ 2144-76** Передачи червячные цилиндрические. Основные параметры.

Расчёт параметров передачи производится по действующим стандартам:

**ГОСТ 19036-94** Передачи червячные цилиндрические. Исходный червяк и исходный производящий червяк.

**ГОСТ 20184-81** Передачи червячные цилиндрические мелкомодульные. Исходный червяк и исходный производящий червяк.

**ГОСТ 19650-97** Передачи червячные цилиндрические. Расчет геометрических параметров.

**ГОСТ 19672-74** Передачи червячные цилиндрические. Модули и коэффициенты диаметра червяка.

Исходный производящий червяк определяет пропорции витков реального червяка и соответствующего червячного колеса. Для червячного колеса высотные пропорции зубьев задаются в средней торцевой плоскости, в которой лежит общий перпендикуляр к осям червяка и колеса.

Принятые на основании ГОСТа допущения в системе APM Trans (рис. 2.12):

- угол профиля витков, равный 20° в сечениях: в нормальном к витку для червяков ZN1; нормальном к впадине для червяков ZN2; осевом для червяков ZA; нормальном к зубьям рейки, сопряжённой с червяком Z1.
- угол профиля конической производящей поверхности  $\alpha_o = 20^o$  для червяков **ZK1** и **ZK2**.



Рис. 2.12 Параметры исходного контура червячных передач

Также как и для цилиндрических передач, реальные параметры как-то: высота головки  $h_a$ , радиальный зазор *C*, высота ножки  $h_f$ , высота зуба  $h_l$ , радиус переходной кривой  $\rho$  определяются умножением соответствующего коэффициента на модуль. Значения параметров, характеризующих стандартный исходный контур, используемый в системе *APM Trans* при расчете червячной передачи, приведены в таблице 2.16.

#### Таблица 2.16 – Параметры исходного контура по ГОСТ 19036-94

Наименование параметра	Условное обозначение	Численное значение
Коэффициент высоты головки зуба	$h_a^*$	1.0
Коэффициент радиального зазора в паре исходных контуров	с*	0.2
Коэффициент высоты ножки зуба	$h_{f}^{*}$	1.2
Коэффициент высоты зуба	$h_l^*$	2.2
Коэффициент радиуса кривизны переходной кривой	$ ho_{f}^{*}$	0.3

Расчет допусков параметров червячных передач в соответствии с:

*ГОСТ 3675-81* Основные нормы взаимозаменяемости. Передачи червячные цилиндрические. Допуски. (для m ≥ 1 мм).

**ГОСТ 9774-81** Основные нормы взаимозаменяемости. Передачи червячные цилиндрические мелкомодульные. Допуски. (для m < 1 мм).

#### Цепные передачи

#### Исходные данные

	Основные данные		Дополнительные данные
	Проектирово	чнь	ій расчет
1.	Момент на ведущей звездочке передачи,	1.	Число зубьев каждой звездочки
	[H*m].	2.	Межосевое расстояние, [мм].
2.	Частота вращения ведущей звездочки,		
	[об/мин].		
3.	Передаточное отношение, [-].		
4.	Требуемый ресурс, [час].		
5.	Рядность цепи.		
6.	Вид профиля звёздочки (выпукло-вогнутый		
	и прямолинейный).		
7.	Тип режима смазки, используемой в пере-		

	даче (без смазки, непериодическая, пери-	
	одическая, внутри шарнирная, капельная,	
	окунанием, циркуляционная, распыливани-	
	ем).	
8.	Тип цепи. используемой в передаче (вту-	
_	лочно-роликовая лёгкой серии. втулочно-	
	роликовая нормальной серии, втулочно-	
	роликовая длиннозвённая, втулочно-	
	роликовая с изогнутыми пластинами – из	
	базы данных).	
9.	Критерий расчета (по износостойкости, по	
	статике).	
10.	Режим работы (плавная нагрузка, спокой-	
	ная нагр., нагр. с лёгкими ударами, нагр. со	
	средними ударами, нагр. с тяжёлыми уда-	
	рами, нагр. вибрационная).	
	Проверочн	ый расчет
1.	Частота вращения ведущей звездочки,	нет
	[об/мин].	
2.	Требуемый ресурс передачи [час].	
3.	Межосевое расстояние, [мм].	
4.	Число зубьев каждой звездочки.	
5.	Тип звездочки.	
6.	Тип смазки.	
7.	Режим работы передачи.	
8.	Название используемой цепи (выбирается	
	из базы данных).	

## Результаты расчета цепных передач

Наименование параметра Обозн.		Наименование параметра	Обозн.			
Параметры передачи		Дополнительные параметры				
Межосевое расстояние, [мм] $a_w$		выпукло-вогнутого профиля				
Параметры цепи		Половина угла впадины, [град]	α			
Шаг цепи, [мм]	t	Угол сопряжения, [град]	$\beta$			
Диаметр ролика, [мм]	D	Половина угла зуба, [град]	Ψ			
Расстояние между внутренними	В	Прямой участок профиля	FG			
Диаметр валика, [мм]	d	Координаты центра дуги	$O_{1x}$			
Расстояние до оси цепи, [мм]	$b_1$	Координаты центра впадины	$O_{1y}$			
Длина валика, [мм]	b	Координаты центра дуги	$O_{2x}$			
Ширина пластины, [мм]	h	Координаты центра головки зуба	$O_{2\nu}$			
Расстояние между осями цепи, [мм]	Α		- ,			
Число рядов цепи, [-]	$N_r$	Радиус сопряжения, [ММ]	<i>'</i> 1			
Параметры профиля звездоч	ки	до центра дуги головки	$O_1 O_2$			
Число зубьев звёздочки, [-]	Z	Сила, действующая на вал				
Шаг звёздочки, [мм]	$t_z$	Модуль силы, [Н]	F			
Половина углового шага, [град] г		Угол действия силы, относительно горизонтали, [град]	$\alpha_{_f}$			
шаговый многоугольник, [мм]	$d_{c}$	Параметры поперечных сечен	ний			
Высота зуба, измеренная от	$h_{t}$	Диаметр окружности заплечика, [мм]	$D_c$			
ша овои линии, [мм] Диаметр делительной окружности, [мм]	$D_d$	Наибольшая ширина зуба, Ширина вершины зуба, [мм]	$b_2$			
Диаметр окружности вершин. [мм]	D.	Ширина вершины зуба, [мм]	$b_3$			
	— e	Опорная длина впадины зуба, [мм]	С			

Диаметр окружности впадин, [мм]	$D_i$
Наибольшая хорда, [мм]	$L_x$
Смещение центров дуг впадин, [мм]	е
Радиус головки зуба, [мм]	$r_2$
Угол впадины зуба, [град]	$eta_v$
Половина угла зуба, [град]	$\gamma_m$
Прямой участок профиля, [мм]	$h_r$
Радиус впадин, [мм]	r
Половина угла зуба, [град]	γ

Наибольшая ширина зуба, [мм]	В
Радиус закругления заплечика, [мм]	R
Радиус закругления боковой	R
поверхности зуба, [мм]	$\Lambda_3$

#### Методы и стандарты

**ГОСТ 13568-97** (ISO 606-94) Цепи приводные роликовые и втулочные. Общие технические условия.

ГОСТ 24399-80 Цепи роликовые. Термины и определения.

#### Ременные передачи

#### Исходные данные

Основные данные	Дополнительные данные
Проектирово	очный расчет
<ol> <li>Мощность на ведущем валу, [кВт].</li> <li>Частота вращения ведущего вала, [об/мин].</li> <li>Передаточное отношение, [-].</li> <li>Коэффициент динамичности нагрузки</li> <li>Тип механизма регулировки натяжения ремня (только для плоскоремённых передач).</li> </ol>	<ol> <li>Межосевое расстояние, [мм] (в пределах реализуемых стандартными длинами рем- ней).</li> <li>Максимальное число ремней в передаче, но не более 8 (только для клиноремённых передач).</li> <li>Угол наклона оси передачи к горизонту (только для плоскоремённых передач), [град].</li> </ol>
Проверочн	ный расчет
<ol> <li>Частота вращения ведущего вала, [об/мин].</li> <li>Диаметр ведущего шкива, [мм].</li> <li>Диаметр ведомого шкива, [мм].</li> <li>Длина ремня, [мм].</li> <li>Толщина ремня, [мм] (только для плоскоремённых передач).</li> <li>Ширина ленты ремня, [мм] (только для плоскоремённых передач).</li> <li>Ширина ленты ремня, [мм] (только для плоскоремённых передач).</li> <li>Угол расположения передачи относительно горизонтали, [град] (только для плоскоремённых передач).</li> <li>Число ремней (только для клиноремённых передач).</li> <li>Коэффициент динамичности нагрузки, [-].</li> <li>Название сечения ремня (только для клиноремённых передач).</li> <li>Тип регулировки передачи (только для плоскоремённых передач).</li> </ol>	Нет

#### Результаты расчета ременных передач

#### Проектировочный расчет

• Толщина ремня, [мм] (для плоскоременной передачи)

- Сечение (для клиноременной передачи)
- Передаточное число, [-]
- Диаметр ведущего шкива, [мм]
- Диаметр ведомого шкива, [мм]
- Ширина ремня, [мм]
- Длина ремня, [мм]
- Межосевое расстояние, [мм]
- Сила предварительного натяга, [H]
- Сила, действующая на вал, [H]
- Скорость перемещения ленты, [м/с]
- Половина угла раскрытия ветвей передачи, [град] (для плоскоременной передачи)
- Ширина сечения ремня, [мм] (для клиноременной передачи)
- Высота сечения ремня, [мм] (для клиноременной передачи)

#### Методы и стандарты

ГОСТ 23831-79\* Ремни плоские приводные резинотканевые. Технические условия ГОСТ Р 50440-92 (ISO 22-75) Ремни плоские приводные и соответствующие шкивы.

Ширины.

ГОСТ Р 50441-92 (ISO 63-75) Ремни плоские приводные. Длины

**ГОСТ Р 50640-94** (ISO 254-90) Шкивы приводные ременных передач. Общие технические требования.

**ГОСТ 1284.1-89**\* (ISO 1081-80, ISO 4183-80, ISO 4184-80) Ремни приводные клиновые нормальных сечений. Основные размеры и методы контроля.

ГОСТ 1284.2-89\* Ремни приводные клиновые нормальных сечений. Технические условия

**ГОСТ 1284.3-96** Ремни приводные клиновые нормальных сечений. Передаваемые мощности.

**ГОСТ 20889-88** Шкивы для приводных клиновых ремней нормальных сечений. Общие технические условия.

## Глава 3. Как работать с системой APM Trans

Система APM Trans предоставляет пользователю удобный и интуитивно понятный интерфейс. Типичная последовательность действий при работе с системой APM Trans включает в себя следующие операции:

- 1. Запуск программы.
- 2. Выбор типа передачи.
- 3. Выбор типа расчета.
- 4. Ввод основных и дополнительных исходных данных.
- 5. Выполнение расчета.
- 6. Выбор результатов для просмотра.
- 7. Непосредственный просмотр результатов.
- 8. Задание необходимых конструктивных параметров для создания чертежей.
- 9. Выход в систему APM Graph для окончательной работы над чертежом.
- 10.Возврат в систему APM Trans.

#### Запуск программы

Запуск APM Trans осуществляется соответствующей командой меню Windows Пуск | Программы | APM WinMachine | APM Trans. Группа APM WinMachine создается при установке системы. Запуск APM Trans возможен также из группы Инженерный анализ оболочки APM Integrator. Ярлык APM Integrator размещается после установки APM WinMachine на рабочем столе.

#### Выбор типа передачи

Для выбора типа передачи используйте команду <u>Тип</u> | <u>Ш</u> Тип <u>Передачи</u>. В диалоговом окне, которое появится на экране (рис. 3.1), выберите тип передачи, которую Вы хотите рассчитать.

Выберите Тип передачи							
- Перелачи							
– Цилиндрические передачи							
О Прямозубые внешнего зацепления							
О Прямозубые внутреннего зацепления							
• Косозубые внешнего зацепления							
С Косозубые внутреннего зацепления							
О Шевронные							
Конциестие передаци							
О С прямым зубом							
О С круговым зубом							
- Ременица							
I EMERIDIE							
С Плоскоременные С Червячные							
С Клиноременные С Цорико							
Выбрать Отменить Помощь							

Рис. 3.1 Диалоговое окно выбора типа передачи

#### Выбор типа расчета

В системе *APM Trans* реализован проверочный и проектировочный типы расчета передач (см. главу 2). Для выбора типа расчета используется команда **Тип | Расчет | Тип Расчета**. **Тип Расчета** (рис. 3.1) может принимать одно из трех значений: проектировочный, проверка по ресурсу, проверка по моменту.



Рис. 3.2 Выбор типа расчета

Примечание: в данной версии системы проверочный расчет реализован не для всех типов передач.

#### Ввод исходных данных

Для ввода исходные данные служит команда **Данные...** главного меню. В ответ на эту команду появляется диалоговое окно для ввода данных. Содержание этого окна зависит от типа передачи и от типа проводимого расчета (рис. 3.3).

Основные данные		×
Момент на выходе	[Нм]	2000.0
Обороты на выходе	[об/мин]	50.0
Передаточное число	[·]	3.0
Требуемый ресурс	[час]	10000.0
Число з	ацеплений	
Шестерня 1 [-]	Колесо	1 [.]
Термоо	бработка	
Шестерня	Кол	eco
Закалка 💌	3ai	калка 💌
Режим работы	Креплени	е шестерни на валу
Постоянный	Симм	етрично 💌
Продолжить Прерват	ъ Спра	авка Еще



Все исходные данные делятся на две группы «Основные данные», без которых невозможен расчёт передачи, и «Дополнительные данные», которые накладывают дополнительные ограничения при расчете. В ответ на команду 🔲 Данные появляется диалоговое окно «Основные данные». Для вызова диалогового окна «Дополнительные данные» необходимо нажать кнопку «Ещё...». Признаком установленного параметра является любое отличное от нуля значение. Это соглашение действует на все дополнительные параметры кроме установки коэффициентов смещения инструмента, которые могут иметь нулевое значение. При этом Вас попросят подтвердить их значения в случае равенства нулю.

В случае если введённые данные лежат вне допустимых пределов, то система выдаст окно с предупреждением о некорректности параметра (рис. 3.4).



Рис. 3.4. Сообщение о некорректности параметра.

После того как Вы нажмёте в этом окне кнопку «*Ok*» система автоматически установит фокус ввода на требуемый параметр. Изменив некорректное значение, Вы можете снова подтвердить ввод.

#### Ввод данных из файла

Если Вы хотите провести расчёт передачи, данные которой были ранее записаны с помощью команды <u>Файл</u> | <u>Сохранить</u>, воспользуйтесь командой <u>Файл</u> | <u>Сохранить</u>. После выполнения этой команды Вы можете продолжить работу с того этапа, на котором было выполнено сохранение файла.

#### Выполнение расчета

После того как введены исходные данные, Вы можете провести вычисления, выбрав команду **Расчет** главного меню. Если система не может рассчитать передачу с указанными параметрами, она выдаст сообщение об ошибке (рис. 3.5). Измените значения исходных данных и повторите расчет.

В некоторых случаях после проведения расчетов появляется окно с предупреждением, что система проигнорировала какой-либо дополнительный параметр. Такое возможно либо по конструктивным соображениям (очень тонкое колесо, например), либо если указано слишком много дополнительных параметров (например, при расчете цилиндрической прямозубой передачи были одновременно заданы межосевое расстояние, модуль и коэффициент смещения инструмента колёс). В некоторых случаев при расчете система не может при заданном сочетании исходных данных подобрать какой-либо стандартный параметр из базы данных, например сечение ремня клиноременной передачи (рис. 3.6). При этом необходимо изменить исходные данные и повторить расчет.





Рис. 3.5 Сообщение об ошибке при расчёте

Рис. 3.6 Невозможность подбора стандартного ремня из базы данных

#### Сохранение данных и результатов в файл

Для сохранения исходных данных передачи и результатов расчет служит команда <u>Файл</u> <u>Сохранить</u>. При этом появляется диалоговое окно для сохранения информации в файл (\*.wtr). Далее необходимо указать папку для сохранения результатов и имя фала. Команда <u>Со-</u> хранить доступна только после определения начальных параметров передачи. Для сохранения ранее открытых данных в файл под другим именем используется команда **Сохранить** <u>как...</u>. Данная команда может быть использована для сохранения результатов серии расчетов при варьировании исходных данных. Кроме того, выбрав тип файла **Текст в формате \*.rtf** можно сохранить исходные данные и результаты в виде отчета формата **\*.rtf**. Файл отчета доступен для дальнейшего редактирования и может быть использован для обмена результатами между отделами предприятия и оформления пояснительной документации.

#### Просмотр результатов расчетов

После того как был проведён расчёт, для просмотра результатов вычисления необходимо выбрать команду 2 Результаты главного меню. По этой команде появляется диалоговое окно, содержащее кнопки, каждая из которых отвечает за демонстрации отдельной группы результатов. Содержимое окна зависит от типа передачи. Пример диалогового окна выбора результатов проектировочного расчета цилиндрической передачи представлено на рис. 3.7. Для облегчения выбора всех результатов в окнах, где групп результатов достаточно много, добавлены кнопки – «Выделить всё» и «Отменить всё».

Каждая группа результатов при просмотре размещается в отдельном окне и снабжена поясняющей схемой. В окне присутствуют кнопки «Продолжить» и «Прервать». Кнопка «Прервать» прерывает показ результатов и возвращает программу в то же состояние, какое было перед выполнением команды **Результаты.** Кнопка «Продолжить» закрывает текущее окно с результатами и вызывает следующее. Если текущее окно является последним в цепочке, то эта кнопка будет недоступна. Примеры типичных окон групп результатов представлены на рис. 3.8 – 3.10.







Рис. 3.8 Основные геометрические параметры цилиндрической передачи



Рис. 3.9 Параметры материалов

Рис. 3.10 Силы в зацеплении

Переход к следующему окну отображения результатов осуществляется нажатием кнопки «Продолжить». Для прерывания показа результатов нажмите соответствующую кнопку «Пререать». Указанная схема отображения результатов работает для всех типов передач, кроме ремённых передач. По команде **Результаты** при расчете ремённых передач сразу появляется окно со списком вариантов рассчитанных передач (рис. 3.11), содержащее результаты расчётов для всех типов ремней, находящихся в базе данных. Для просмотра всех параметров используйте горизонтальную и вертикальную полосы прокрутки. Кнопки «*Ok»* и «*Ommeнa»* закрывают окно. Кнопка «*Чертеж»* вызывает подсистему генерации чертежа выбранного варианта.

Результаты расчета ременной передачи 🛛 🗙								
Номер	Сечение	Число рем	Диаметр веду	Диаметр ведо	Длина ремня [мм]			
0	A	6	450.000	900.000	3750.000			
1	A	6	475.000	950.000	4000.000			
2	В	6	250.000	500.000	2120.000			
3	В	6	280.000	560.000	2360.000			
4	В	5	320.000	630.000	2650.000			
5	В	4	360.000	710.000	3000.000			
6	В	4	400.000	800.000	3350.000			
7	В	4	425.000	850.000	3550.000			
8	В	4	450.000	900.000	3750.000			
9	В	3	475.000	950.000	4000.000			
10	В	3	500.000	1000.000	4250.000			
11	В	3	530.000	1060.000	4500.000			
12	В	3	560.000	1120.000	4750.000	-		
•					•			
	Ok		Отмена 🛛 и	ертеж	Справка			
	<u></u>				T			

Рис. 3.11 Окно результатов расчета клиноремённой передачи

При просмотре результатов расчета цепной передачи в окне параметров звездочки добавлена дополнительная кнопка – «Показать профиль». При нажатии на эту кнопку выводиться окно с рисунком профиля звездочки и поясняющим результаты, представленные в предыдущем окне. Пример такого окна представлен на рис. 3.12. Кнопка «Ok» закрывает окно и возвращает Вас в окно параметров звёздочки.



Рис. 3.12 Окно результатов: Профиль зубьев звездочки

Кнопка «Справка...» (рис. 3.13) вызывает систему помощи с описанием результатов текущей передачи. Выбрав необходимые результаты и нажав кнопку «Ok» Вы попадаете в цепочку показа диалоговых окон с результатами. Расшифровка принятых обозначений параметров приведена в главе 2. Для получения результатов расчета допусков геометрических параметров зубчатых передач в зависимости от степени точности и вида сопряжения необходимо нажать кнопку «Допуски». В диалоговом окне «Допуски» (рис. 3.13) необходимо выбрать вид сопряжения (A,B,.....,H), ввести степень точности (5,6,7,8,9) и нажать кнопку «Пересчет».

Минимальный возможный зазор (min, (мкм)   100.000 Межосевое расстояние, (мм)   154.002 Предельное отклонение межос. расстояния fa, (мкм) ± 50.000 Класс отклонений межосевого расстояния   17	Максималь Вид сопр Класс т	но возможны ояжения С очности 8	й зазор įmax, (	мкм] 373. Пересчёт	600			
Допуски колеса и шестерни								
	Обозначе	Размерн	Шестерня	Колесо				
Делительный диаметр	Ь	MM	77.001	231.003				
Минимальный возможный угол поворота	-	-	9' 36''	3'12''				
Максимальный возможный угол поворота	-	-	35' 54''	11' 58''				
Допуск на радиальное биение зубчатого венца	Fr	MM	0.045	0.063				
Наименьшее дополнительное смешение исходного контира	EH	MM	-0.090	-0.140				
Допуск на смешение исходного контура	T H	MM	0.120	0.180				
Верхнее отклонение высоты зуба	ES H	MM	-0.090	-0.140				
Нижнее отклонение высоты зибе	EI_H	MM	-0.210	-0.320	1			
Пиясное отклонение высоты зура		MM	27.674	83.022	+			
Пиллее отклонение высоты зура	Wm							
Пиклее отклонение высоты зура Средняя длина общей нормали Наименьшее отклонение средней длины общей нормали	E Wm	MM	-0.071	-0.118				

Рис. 3.13 Окно «Допуски» геометрических параметров цилиндрических передач

#### Создание рабочего чертежа

После окончания расчета Вы можете создать рабочие чертежи элементов рассчитанной передачи. Для создания чертежа Вам нужно проделать следующие действия:

- 1. Выбрать опцию Черчение в диалоговом окне выбора результатов (рис. 3.7).
- 2. В диалоговом окне выбрать элемент, который Вы хотите начертить.
- 3. При появлении главного окна оформления чертежа (рис. 3.14) необходимо ввести параметры, характеризующие чертёж и конструкцию элемента передачи.
- 4. После ввода всех параметров чертежа в меню главного окна черчения сохраните чертеж, система *APM Graph* запустится автоматически.
- 5. Если необходимо, выполните окончательное редактирование чертежа в системе *APM Graph*. Печать чертежа возможна из графического редактора *APM Graph*.
- 6. Выйдите из системы APM Graph для продолжения работы с APM Trans.



Рис. 3.14 Главное окно подсистемы генерации чертежей

#### Ввод параметров, описывающих чертёж

В главном окне подсистемы генерации чертежей (рис. 3.14) можно выделить несколько зон, каждая из которых отвечает за свою группу параметров.

Зона 1 – Штамп (Основная надпись чертежа).

- Зона 2 Исполнение (элемента передачи (звёздочки, колеса, шкива)).
- Зона 3 Табличные параметры.

Зона 4 – Технические требования.

#### Команды системы генерации чертежей

Структура меню главного окна подсистемы генерации чертежей представлена на рис. 3.15.



Рис. 3.15 Структура меню главного окна подсистемы генерации чертежей

#### Заполнение штампа

Диалоговое окно Заполнение штампа (рис. 3.16) вы можете открыть, дважды кликнув мышкой по изображению штампа в главном окне генерации чертежей или выбрав команду Данные | Штамп.

Запол	аполнение штампа										
								08766/	8766		
									Лит.	Масса	🔲 Масштаб
Изм.	Лист	№ документа	Подпись	Дата							
Разраб.				10.02.06						11.166	1:1 💌
Пров	в.			10.02.06							🗖 Увеличение
Т.кон	пр.			10.02.06					Лист 1	Лι	ютов 1
Н. к	онтр.			10.02.06							
Утв.				10.02.06							
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·							🔲 Формат	A2 💌			
				0 <u>k</u>		<u>О</u> тмена		<u>С</u> правка			

Рис. 3.16 Диалоговое окно заполнения штампа чертежа

Используя этот диалог, вы можете заполнить все необходимые области штампа, а также подобрать или установить масштаб и формат будущего чертежа. При автоматической генерации чертежа в *APM Graph* используются следующие принципы:

- Если вводимая информация, например фамилия, не вмещается в поле штампа, то система автоматически смасштабирует введенный текст.
- При запуске диалога модуль автоматически подберет наименьший формат, на котором сможет поместиться чертеж в масштабе 1:1.
- Если размеры чертежа в масштабе 1:1 превосходят размеры формата A0, то автоматически будет подобран масштаб уменьшения (перечень масштабов соответствует ГОСТ 2.302-68<sup>\*</sup>).
- В случае если при масштабе 1:50 размеры чертежа все еще превосходят размеры формата А0, будет выдано соответствующее сообщение.

- В диалоге присутствуют три флажка: *Формат, Масштаб, Увеличение*. Используя их, вы можете подобрать необходимый формат и масштаб будущего чертежа. При запуске диалога все флажки сняты.
- При установке флажка Формат становиться доступным выпадающий список форматов. При выборе любого из них, при условии снятого флажка *Масштаб*, модуль автоматически подберет наибольший возможный для данного формата масштаб чертежа.
- При установке флажка *Масштаб* становиться доступным выпадающий список масштабов и флажок *Увеличение*. При выборе любого масштаба, при условии снятого флажка Формат, модуль автоматически подберет наименьший подходящий формат.
- При установленном флажке Увеличение, в выпадающем списке масштабов доступны масштабы увеличения, а при снятом масштабы уменьшения.
- При установленных флажках Масштаб и Формат вы можете установить любой формат и любой масштаб вашего будущего чертежа.

#### Ввод конструктивного исполнения

Диалоговое окно выбора конструктивного исполнения (рис. 3.17) Вы можете открыть, дважды кликнув мышкой по зоне 2 в главном окне генерации чертежей или выбрав команду **Данные** 



Рис. 3.17 Выбора типа ступицы

| Исполнение. При этом Вы попадёте в цепочку диалогов ввода параметров. Каждое последующее окно в этой цепочке появится только в том случае, если нажать кнопку «Ок» в текущем окне, подтвердив тем самым выбор. Цепочка ввода параметров имеет вид, представленный на рис. 3.18. Варианты каждого конструктивного исполнения элемента передачи представлены в виде кнопки с поясняющей схемой (рис. 3.17 – 3.26), так что выбор не должен представлять каких-либо трудностей.

В зависимости от типа передачи в цепочку добавляются новые подцепи:

- Ветвь А выполняется в случае конической передачи (рис. 3.19).
- Ветвь В выполняется в случае плоскоремённой передачи (рис. 3.20).
- Ветвь С выполняется в случае червячной передачи (рис. 3.21).
- Ветвь D выполняется в случае, если при выборе способа закрепления колеса на валу было выбрано шлицевое соединение (рис. 3.22).
- Ветвь Е выполняется в случае цепной передачи (рис. 3.23 3.24).



Рис. 3.18 Структура цепи ввода конструктивных параметров

В последнюю очередь вводятся параметры, характеризующие геометрические размеры колеса (рис. 3.26), которые не могут быть строго определены системой. При проектировании шкивов и звёздочек Вы можете сделать несимметричную ступицу. Причём если Вы ранее выбрали одностороннюю ступицу, то можете вдавить торец ступицы к диску. Если же Вы выбрали двустороннюю ступицу, то Вы можете определить смещение левого торца ступицы относительно торца шкива или звёздочки.



Рис. 3.19 Выбор типа конструкции конического колеса



Рис. 3.21 Выбор типа крепления венца на диске



Рис. 3.23 Форма диска звездочки



Рис. 3.20 Выбор типа рабочей поверхности шкива плоскоремённой передачи



Рис. 3.22 Выбор параметров шлицевого соединения



Рис. 3.24 Форма боковой поверхности звездочки



Рис. 3.25 Выбор типа крепления колеса на валу



Рис. 3.26 Геометрические размеры конструкции

Таблица зацепления.... Заметим, что в случае, если

#### Ввод табличных параметров

Диалоговое окно выбора табличных параметров (рис. 3.27) Вы можете открыть, дважды кликнув мышкой по зоне 3 в главном окне генерации чертежей или выбрав команду **Данные** |

Таблица зацепления	×
Модуль	2.00
Число зубьев	114
Угол наклона зубьев	9.2491
Направление линии зуба	Левое 💌
Исходный контур	FOCT 13754-
Коэффициент смещения	0.00
Степень точности	8-D
Делительный диаметр	231.003
Обозначение чертежа	
Сопряженного колеса	00000.02/01
Принять Отменить Контр	о. Параметры

Рис. 3.27 Ввод параметров таблицы зацепления

#### Ввод технических требований

чертёж проектируемой детали не должен иметь таблицы или же таблица не содержит нерасчётных параметров, то эта зона будет недоступна. Все элементы, находящиеся в этом окне, можно разделить на действующие и на обстановку. К действующим элементам относятся все кнопки, выпадающие блоки списка и некоторые поля ввода. При работе с диалоговым окном Вы непосредственно работаете только с элементами действия. Обстановка же показывает примерный вид и содержание соответствующего поля чертежа. В окне Вам нужно будет ввести те данные, которые не могут быть получены в результате расчётов - направление линии зуба, обозначение чертежа сопряжённой детали и т.п. Для перехода от одного элемента к другому используйте комбинации клавиш Tab и Shift+Tab, для подтверждения ввода кнопка «Ок», для закрытия окна без запоминания введённых величин кнопка «Отмена».

Диалоговое окно ввода технических требований (рис. 3.28) вы можете открыть, дважды кликнув мышкой по зоне 4 в главном окне генерации чертежей или выбрав команду **Данные | Технические требования...** 



Рис. 3.28 Диалоговое окно ввода технических требований

Для перехода от одного элемента к другому используйте комбинации клавиш Tab и Shift+Tab, для подтверждения ввода кнопка «*Ок»*, для закрытия окна без запоминания введённых величин кнопка «*Отмена»*. Содержание технических требований можно изменить и дополнить непосредственно в редакторе APM Graph уже непосредственно после генерации чертежа.

#### Вызов редактора APM Graph

По команде **Сохранить** меню окна подготовки чертежей появляется диалоговое окно сохранения чертежа (рис. 3.29). Далее, после указания папки, ввода имени файла и нажатия кнопки «*Сохранить*» автоматически вызывается редактор *APM Graph* (если он у вас установлен) содержащий сгенерированный чертеж. При необходимости последующее редактирование чертежа можно выполнить непосредственно в графическом редакторе *APM Graph*.

Сохранить как				? ×
Папка:	🗀 АРМ	▼ ⇐ €	r 📰 🕈	
Недавние документы Рабочий стол Мои документы Юой компьютер	열 2 ତ୍ୱା ApmGr1			
Сетевое	Имя файла:		▼ Co:	фанить
окружение	Тип файла:	Файлы AGR (*.agr)	• 0	тмена
		Файлы AGR (".agr) Файлы Solid Edge (".par)		11
		текстовые файлы (*.txt)		
		Файл в формате INI (*.txt) Файл Бирац (*.uk)		
		ГФайл Ехсег ( .xis)  Файл Ехсеl (разделитель табуляция) (*.xis)		

Рис. 3.29 Диалоговое окно сохранения

#### Экспорт исходных данных и результатов расчета

Для экспорта результатов *APM Trans* необходимо в диалоговом окне сохранения чертежа выбрать папку и один из типов файлов:

- 3D-модель Solid Edge (\*.par)
- Текстовый файлы (\*.txt)
- Файл в формате INI (\*.txt)
- Файл *Excel* (\***.xls**)
- Файл Excel (разделитель табуляция) (\*.xls)

Следует заметить, что файл Solid Edge (\*.par) генерируется только при установленной системе Solid Edge.

Исходные данные и результаты в форматах \*.ini, \*.txt, \*.xls представляют текстовый список названий и значений переменных, который может быть использован для обменов данными с другими системами сторонними разработчиками программного обеспечения.

Для вызова описания названия переменных (рис. 3.30) необходимо выбрать команду **Па**раметры | Названия переменных...

#### APM Trans. Руководство пользователя

Название переменной	Комментарий	
Operation mode	Рабочий режим передачи	
Wheel thermal treatment	Термообработка колес	
Type of drive wheel fastening	Расположение шестерни на валу	
Output torque	Момент вращения на ведомом валу	
Output revolution	Частота вращения ведомого вала	
Gear ratio	Передаточное число	
Longevity	Ресурс	
Wheel number of engagements	Число зацеплений	
Centre distance	Межосевое расстояние	
Module	Модуль	
Helix Angle	Угол наклона зубьев	
Wheel reference diameter	Делительный диаметр	
Wheel base diameter	Основной диаметр	
Wheel Pitch dimeter	Начальный диаметр	
Wheel tip diameter	Диаметр вершин зубьев	
Wheel root diameter	Диаметр впадин	
A LE LE RECEPCIÓN CONTRA O	lié II	

Рис. 3.30 Описание названий переменных

Программный вызов ранее сохраненного файла *APM Trans* из командной строки может быть осуществлен, используя следующее выражение:

wintrans32.exe /L "имя файла"

#### Вывод результатов на печать

Для вывода исходных данных и результатов расчета на печать воспользуйтесь командой Файл | Печать. По этой команде система выдаст диалоговое окно выбора результатов для печати, схожее с окном, появляющимся в ответ на команду **Результаты** (см. выше). Далее появляется окно для установки характеристик печати. После выбора принтера и настройки всех необходимых опций и нажатия кнопки «*Ok*» система *APM Trans* приступает к печати документа. На экран выводится окно, информирующее о состоянии печати. При печати результатов расчета ременной передачи можно выбрать нескольких вариантов (рис. 3.31). Для этого удерживая нажатой клавишу Shift выделите с помощью мыши или клавиш «вверх» («вниз») необходимые варианты.

юмер	Сечение	Число ремней	Диаметр веду	Диаметр ведо	Длина ремня [
	Α	6	475.000	950.000	4000.000
	В	6	250.000	500.000	2120.000
)	В	6	280.000	560.000	2360.000
ł	В	5	320.000	630.000	2650.000
5	В	4	360.000	710.000	3000.000
;	В	4	400.000	800.000	3350.000
7	В	4	425.000	850.000	3550.000
3	В	4	450.000	900.000	3750.000
)	В	3	475.000	950.000	4000.000
10	В	3	500.000	1000.000	4250.000
11	В	3	530.000	1060.000	4500.000
12	В	3	560.000	1120.000	4750.000
13	В	3	600,000	1180.000	5000.000

Рис. 3.31 Выбор для печати результатов расчета ременной передачи

Для обмена результатами расчета между подразделениями предприятиями удобно использовать виртуальный принтер для представления результатов в виде pdf-файлов или tifрисунков, доступных для просмотра при отсутствии установленного *APM Trans*. Для вызова диалогового окна *Windows* настройки принтера используйте команду **Установки принтера...** Для сохранения исходных данных и результатов в виде текстового файла (\*.rtf) предназначена команда **Сохранить как...** (см. раздел Сохранение данных и результатов в файл).

#### Завершение работы с системой

Для завершения работы с системой *APM Trans* используйте команду **Файл | Выход** или кнопку управления окном. Если исходные данные и результаты расчета не были сохранены, система предложит их сохранить (рис. 3.32).



Рис. 3.32 Предупреждения об окончании работы программы

## Глава 4. APM Trans в вопросах и ответах

#### В: Какие типы передач можно рассчитать, используя APM Trans?

**О:** Система *APM Trans* позволяет рассчитать следующие типы передач:

- прямозубые передачи внешнего и внутреннего зацепления;
  - косозубые передачи;
  - шевронные передачи;
- конические передачи с круговым и прямым зубом;
- червячные передачи;
- плоскоременные и клиноременные передачи;
- цепные передачи.

Классификация передач, рассчитываемых *APM Trans* представлена в разделе «*Типы передач*» главы 2.

#### В: Какие параметры передач можно рассчитать в APM Trans?

**О:** С помощью *APM Trans* можно рассчитать следующие характеристики передач вращения:

- Геометрические параметры передач;
- Силы, действующие в передаче;
- Долговечность;
- Максимальную допустимую нагрузку;
- Параметры контроля.

Для детальной справки смотри раздел «Результаты» в Главе 2.

#### В: Как получить справку по системе?

**О:** Для того чтобы получить справку по системе используйте команду <u>Помощь | Содержание</u> или нажмите F1. Используйте мышь или клавишу Tab для выбора интересующей Вас темы. Все диалоговые окна, применяемые в системе *APM Trans*, содержат кнопку *Помощь*. Выберите эту кнопку, если функции или назначение какого-либо элемента Вам не ясны.

#### В: Поддерживает ли система APM Trans экспорт результатов?

**О:** APM Trans поддерживает экспорта результатов в следующие форматы:

- Файл Solid Edge (\*.par)
- Текстовый файлы (\*.txt)
- Файл в формате INI (\*.txt)
- Файл Excel (\*.xls), Файл Excel (разделитель табуляция) (\*.xls)

См. раздел «Экспорт исходных данных и результатов расчета» главы3.

## В: Как сохранить исходные данные и результаты расчета в виде файла отчета в формате \*.rtf?

**О:** Для сохранения исходных данных и результатов расчета необходимо выбрать команду **Файл | Сохранить как...** В появившемся диалоговом окне нужно выбрать тип файла (\*.rtf), ввести имя файла и нажать кнопку «*Сохранить*».

#### В: Как изменить содержимое базы данных?

**О:** Команда <u>База Данных | Настройка базы...</u> вызывает менеджера баз данных. Подробное описание работы с менеджером баз данных изложено в разделе «*Базы данных*» главы 1.

## Литература

- 1. Гинзбург, Е.Г. Зубчатые передачи : Справочник [Текст] / Е.Г. Гинзбург, Н.Ф. Голованов, Н.Б. Фирун, Н.Т. Халебский Л. : Машиностроение. Ленингр. отд-ние, 1980. 416 с.
- Шелофаст, В.В. Основы Проектирования Машин [Текст] / В.В. Шелофаст М. : Издательство АПМ, 2005. – 472 с.