

ТЕМА 3

СИНТЕЗ МЕХАНИЗМОВ

План лекции

Проектирование плоских и пространственных механизмов. Синтез трехзвенных плоских зубчатых механизмов с круглыми цилиндрическими колесами, геометрические элементы зубчатых колес, геометрия эвольвентных профилей, проектирование эвольвентных профилей. Синтез трехзвенных пространственных зубчатых механизмов, проектирование винтовой и червячной передач.

Проектирование плоских и пространственных механизмов

**В теории механизмов и машин под термином
синтез понимают проектирование механизмов.**
Для этого сначала формулируют техническое
задание, в котором должны быть отражены
назначение механизма в соответствии с
технологическим процессом или
технологическими операциями, функции
движения выходных звеньев и функции
изменения сил полезных сопротивлений, а также
вид источников энергии.

Детали, предназначенные для передачи вращательного движения, укрепляют на валах, представляющих собой вращающиеся в опорах стержни, в большинстве случаев цилиндрической формы. Вал, от которого передается движение, называется ведущим; вал, которому передается движение, называется ведомым.

Передачу вращательного движения возможно осуществить между валами, расположенными в пространстве как угодно: оси валов могут быть параллельными, пересекаться под любым углом, а также перекрещиваться под любым углом.

Передача вращательного движения между валами, оси которых параллельны, осуществляется при помощи плоских механизмов, в остальных случаях — при помощи пространственных механизмов.

Передача вращательного движения производится одним из следующих способов:

непосредственным соприкосновением двух тел, одно из которых связано жестко с ведущим, а другое — с ведомым валом;

посредством гибких тел, сцепляющихся с телами, жестко связанными с ведущим, и ведомым валами.

Передача вращательного движения может производиться с увеличением или уменьшением угловой скорости вращения, а также без ее изменения.

Отношение угловых скоростей вращения обоих валов называется передаточным отношением. Передаточное отношение может быть, следовательно, выражено отношением угловой скорости ведущего вала к угловой скорости ведомого вала или наоборот.

Передаточное отношение в направлении силового потока, т. е. отношение угловой скорости ведущего вала к угловой скорости ведомого, называется передаточным числом*.

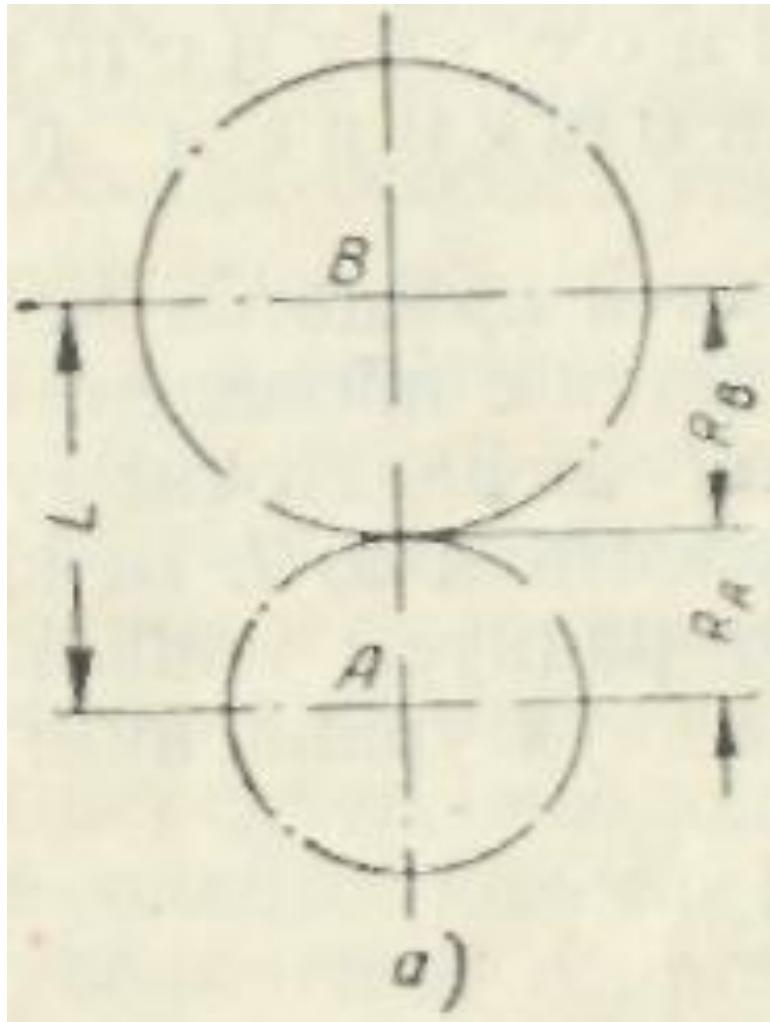


Рис.1а)
Передача
вращательного
движения между
валами с
параллельными
осями.

Синтез трехзвенных плоских зубчатых механизмов с круглыми цилиндрическими колесами (основные сведения из теории зацепления)

Пусть передача вращения между двумя осями 01 и 02 (рис. 2 а) с угловыми скоростями ω_1 и ω_2 осуществляется посредством двух взаимоогибаемых кривых K_1 и K_2 , принадлежащих звеньям 1 и 2. Проведем в точке соприкосновения С кривых K_1 и K_2 нормаль $n - n$ и касательную $t - t$ к этим кривым.

Скорости v_{c1} и v_{c2} точек С₁ и С₂, принадлежащих звеньям 1 и 2, связаны условием

$$v_{c1} = v_{c1} + v_{c2c1}$$

План скоростей механизма, построенный по этому уравнению, показан на (рис. 2 б)

Из точек O_1 и O_2 (рис. 2 а) опускаем на нормаль $n - n$ перпендикуляры O_1A и O_2B , а из полюса плана скоростей (рис. 2 б) — перпендикуляр ps_0 на направление $t' - t'$.

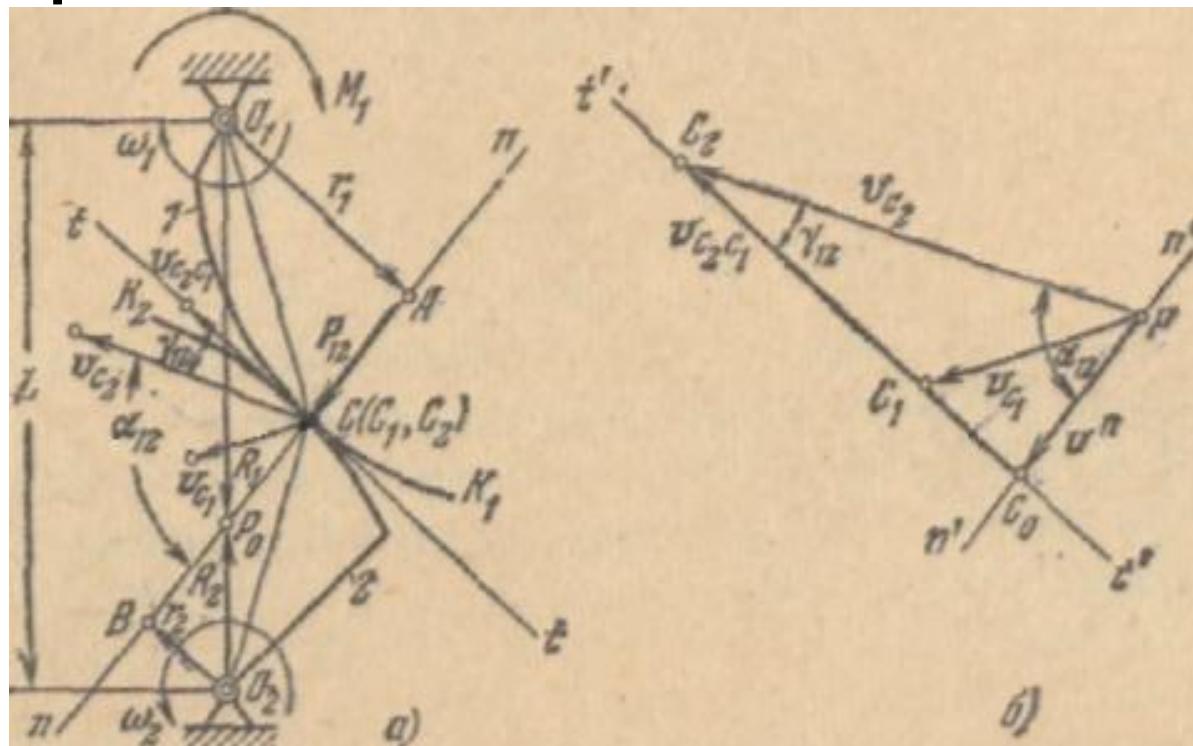


Рис 2 к определению форм профилей двух взаимоогибаемых кривых-, а) схема механизма с высшей парой; б) план скоростей.

Отрезок (pc_0) представляет собою нормальную составляющую v^n векторов скоростей v_{c1} и v_{c2}

Из подобия треугольников O_1AC_1 и pc_0C_1 и треугольников O_2BC_2 и pc_0C_2 имеем

$$\frac{pc_0}{pc_2} = \frac{O_1A}{O_1C_1} \quad \frac{pc_0}{pc_2} = \frac{O_2B}{O_2C_2} \quad (2.1)$$

Отрезки (pc_1) , (pc_2) и (pc_0) представляют собой соответственно скорости v_{c1} , v_{c2} и v^n . Тогда соотношения (2.1) могут быть представлены так:

$$\frac{v^n}{vc_1} = \frac{O_1A}{O_1C_1}$$

$$\frac{v^n}{vc_2} = \frac{O_2B}{O_2C_2}$$

Или

$$v^n = v_{c1} \frac{O_1A}{O_1C_1}$$

$$v^n = v_{c2} \frac{O_2B}{O_2C_2}$$

Заменяя v_{c1} , и v_{c2} их значениями, равными

$$v_{c1} = \omega_1 (O_1 C_1) \quad v_{c2} = \omega_2 (O_2 C_2),$$

Получаем

$$v^n = \omega_1 (O_1 A) \quad \text{и} \quad v^n = \omega_2 (O_2 B),$$

Откуда

$$\omega_1 (O_1 A) = \omega_2 (O_2 B). \quad (2.2)$$

Следовательно, передаточная функция i_{12} равна

$$i_{12} = \frac{\omega_1}{\omega_2} = \frac{O_2B}{O_1A} = \frac{r_1}{r_2} \quad (2.3)$$

Продолжим нормаль $n - n$ до пересечения в точке P_0 с отрезком (O_1O_2) . Тогда из подобия треугольников $\triangle O_1AB \sim \triangle O_1P_0B$ имеем

$$\frac{O_2B}{O_1A} = \frac{r_1}{r_2} = \frac{O_2P_0}{O_1P_0}$$

И формула (2.3) имеет окончательный вид:

$$i_{12} = \frac{\omega_1}{\omega_2} = \frac{O_2P_0}{O_1P_0} = \frac{R_1}{R_2} \quad (2.4)$$

Равенство (2.4) называется основной теоремой зацепления.

Эвольвенты и её свойства

Эвольвента и ее свойства

Эвольвента образуется путем перекатывания производящей прямой $K_y N_y$ без скольжения по основной окружности радиуса r_b (рис. 1).

Радиус произвольной окружности – r_y . $ON_y \parallel \tau\tau$

Из треугольника $ON_y K_y$ следует, что

$$r_y = \frac{r_b}{\cos \alpha_y} \quad (1)$$

Так как $K_y N_y$ перекатывается без скольжения по основной окружности, то

(2)

$$L \check{N}_y = K_y N_y$$

$$r_b(\sigma_y + \alpha_y) = r_b \cdot \operatorname{tg} \alpha_y$$

$$\theta_y = \operatorname{tg} \alpha_y - \alpha_y$$

$$\theta_y = \operatorname{inv} \alpha_y$$

θ_y – инволюта;

Уравнения (1) И (2) являются уравнениями эвольвенты в параметрической форме.

α_y – угол профиля эвольвенты для точки K_y , лежащей на произвольной окружности.

α – угол профиля эвольвенты для точки K , лежащей на делительной окружности радиуса r .

Угол профиля эвольвенты для точки K_b , лежащей на основной окружности, равен нулю: $\alpha_b = 0$.

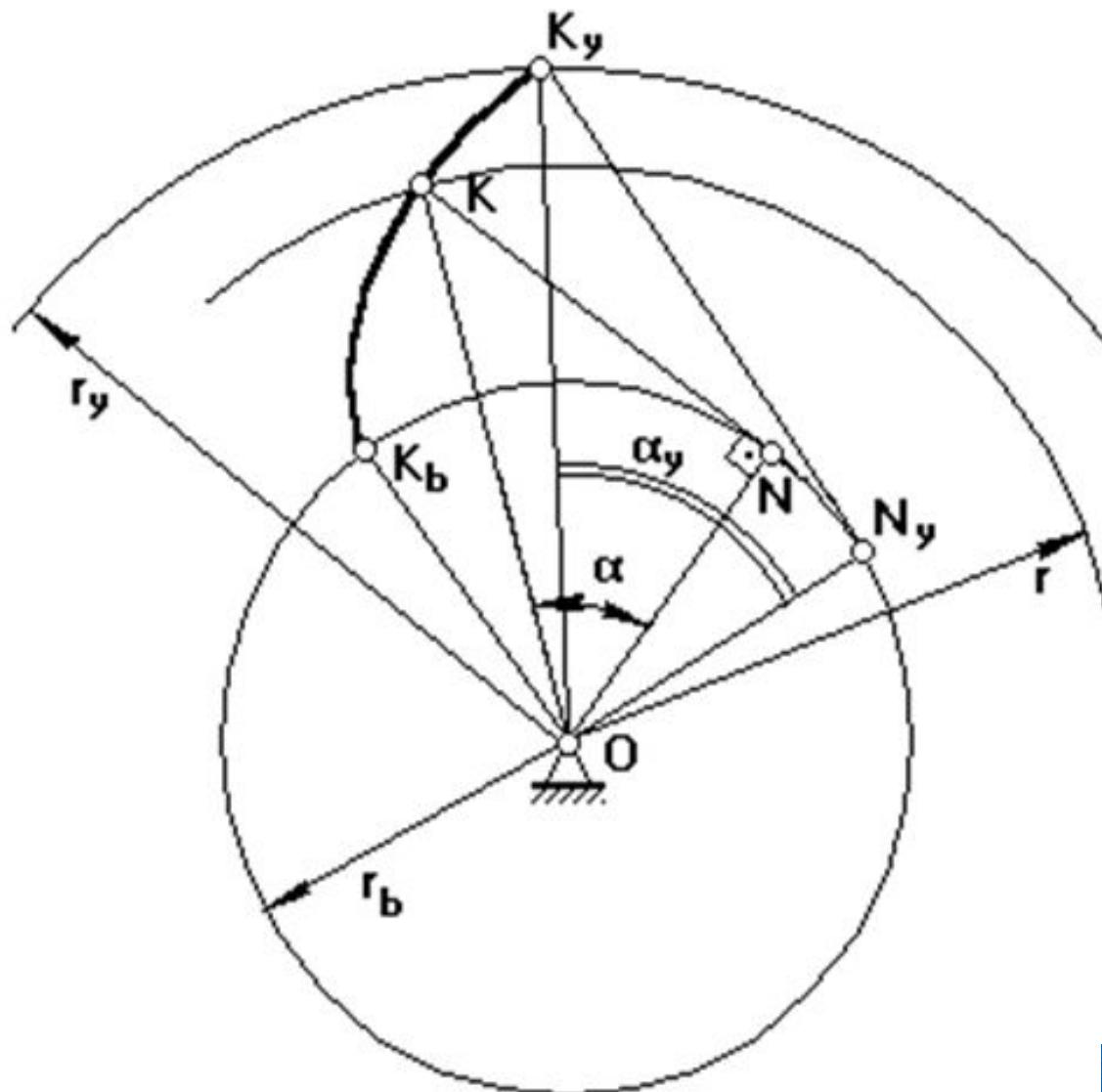
Свойства эвольвенты:

1. Форма эвольвенты зависит от радиуса основной окружности.

2. Производящая прямая $K_y N_y$ является нормалью к эвольвенте в данной точке.

3. Эвольвента начинается от основной окружности..

Рис .1



Геометрические элементы зубчатых колес

Ниже даны стандартные зависимости зубчатых зацеплений, предусмотренные ГОСТ для нормального прямозубого колеса

Шаг зацепления передачи $t = \pi m$

Высота головки зуба $h' = m$

Высота ножки зуба $h'' = 1,25/72$

Высота зуба $h = 2,25m$

Радиальный зазор $e = 0,25m$

Диаметр делительной окружности, выраженный в мм, $d_e = mz$

Диаметр окружности головок $D_e = m(z - f - 2)$

Диаметр окружности ножек $D_f = m(z - 2,5)$

Геометрия эвольвентных профилей

Делительной окружностью называется окружность стандартных шага p , модуля m и угла профиля α .

Шаг – расстояние между одноименными точками двух соседних профилей зубьев, измеренные по дуге соответствующей окружности.

Модулем называется часть диаметра делительной окружности, приходящаяся на один зуб.

Модуль m ,[мм] – стандартная величина и определяется по справочникам, исходя из трех рядов:

1 ряд – наиболее предпочтительный;

2 ряд – средней предпочтительности;

3 ряд – наименее предпочтительный.

Модуль характеризует высоту зуба. Чем больше зуб, тем более шумной становится зубчатая передача.

Угол профиля – угол между касательной к эвольвенте в данной точке и радиус-вектором данной точки.

Угол профиля для точки, лежащей на делительной окружности, является величиной стандартной и равной 20° (хотя лучше 25°).

Основные расчетные зависимости:

Радиус делительной окружности

$$r_b = r \cos \alpha; \quad \alpha = p \cos 20^\circ$$

Модуль по ГОСТ

$$m = \frac{t}{\pi}$$

Проектирование эвольвентных профилей

Эвольвентную зубчатую передачу составляют, как минимум, из 2-х зубчатых колес, при этом в рассмотрение вводится две начальные окружности радиусами r_{w1} и r_{w2} .

Меньшее зубчатое колесо в обычной понижающей зубчатой передаче называется шестерня.

Вместо производящей прямой здесь вводится в рассмотрение линия зацепления N_1N_2 , которая одновременно касается 2-х основных окружностей r_{b1} и r_{b2} .

Линия зацепления является геометрическим местом точек контакта сопряженных эвольвентных профилей.

В точке B_1 пара эвольвент, которые в данный момент времени контактируют в точке К, входят в зацепление. В точке B_2 этаже пары эвольвент из зацепления выходят.

На линии зацепления N_1N_2 все взаимодействующие эвольвенты при зацеплении касаются друг друга. Вне участка N_1N_2 эвольвенты пересекаются, и если такое случится, то произойдет заклинивание зубчатого колеса.

Угол N_1O_1P = углу N_2J_2P = α_w – угол зацепления.

Для передачи, составленной из нулевых зубчатых колес $\alpha_w = 20^\circ$

Для передачи, составленной из положительных з. к. $\alpha_w > 20^\circ$

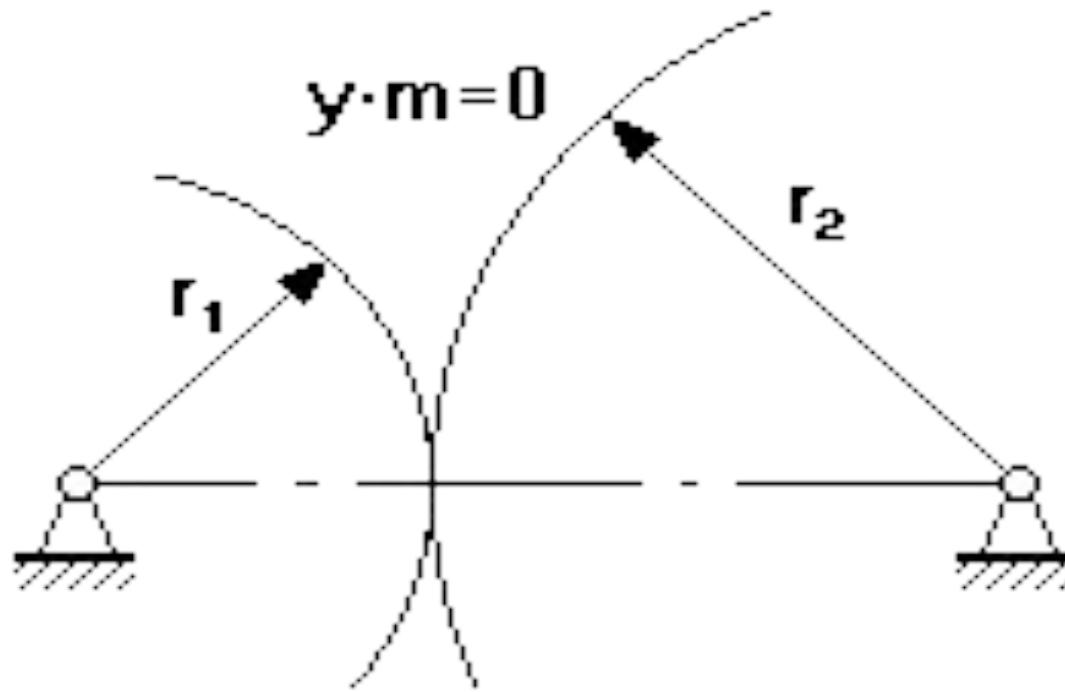
Для передачи, составленной из отрицательных з. к. $\alpha_w < 20^\circ$

$c=c^* \cdot m$ – радиальный зазор, величина стандартная, необходим для нормального обеспечения смазки.

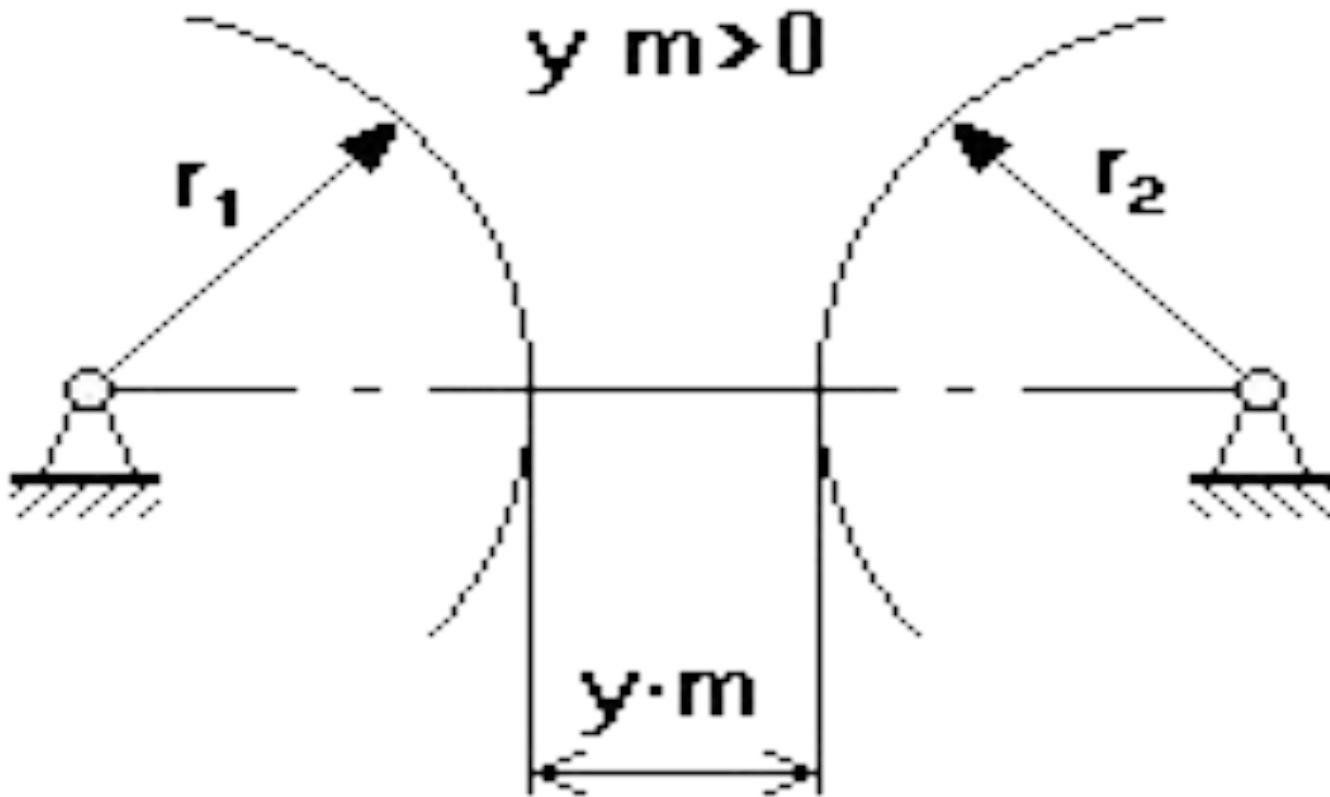
c^* - коэффициент радиального зазора, по ГОСТ $c^*=0.25$ ($c^*=0.35$).

Между делительными окружностями у·т – это воспринимаемое смещение.

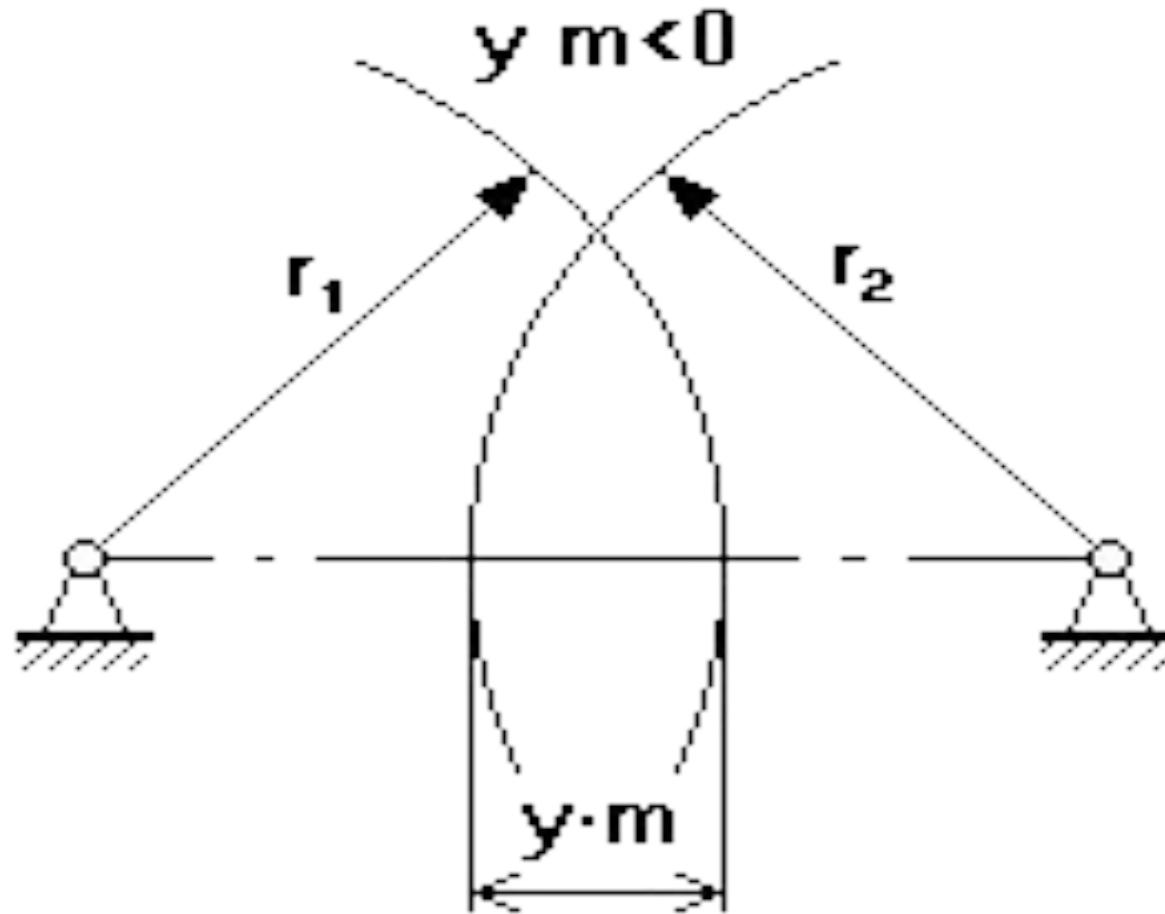
у – коэффициент воспринимаемого смещения, он имеет знак, и в зависимости от знака различают: 1. $y=0$ $y \cdot t = 0$ – нулевая зубчатая передача



2. $y > 0$ $y \cdot m > 0$ – положительная зубчатая передача



3. $y < 0$ $y \cdot m < 0$ – отрицательная зубчатая передача



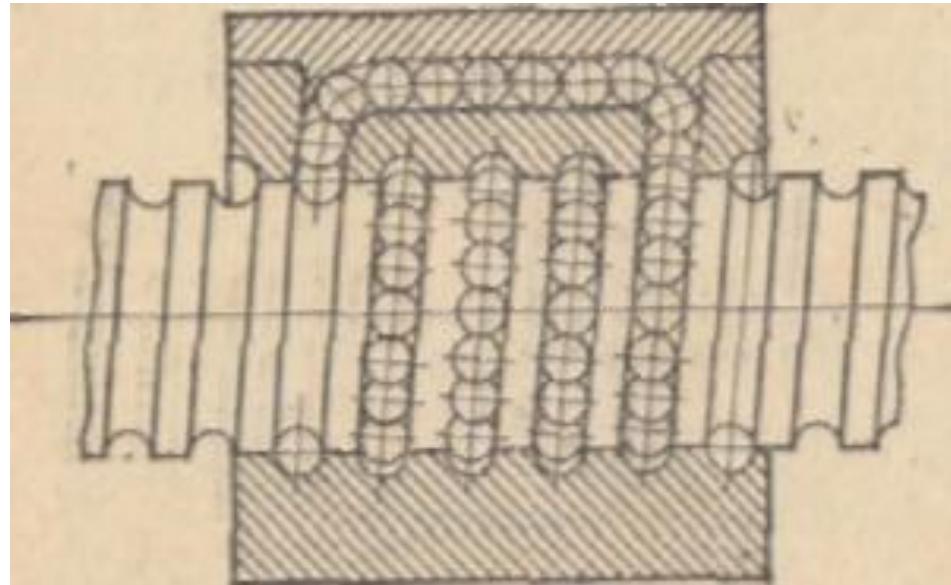
Свойства эвольвентного зацепления.

- 1. Эвольвентное зацепление молочувствительно к погрешностям изготовления, т.е. при отклонении межосевого расстояния от номинала передаточное отношение зубчатой передачи не изменится.**
- 2. Линия зацепления N_1N_2 является общей нормалью к сопряженным эвольвентным профилям.**
- 3. Контакт эвольвент осуществляется только на линии зацепления.**

Винтовая передача (винт-гайка)

Винтовая передача преобразует вращательное движение в поступательное.

Пример винтовой передачи



Проектирование винтовой передачи

ВИНОВАЯ ПЕРЕДАЧА — устройство, содержащее винтовую пару, у которой гайка и винт образуют кинематические пары со стойкой или звеньями другого механизма. Причем в первом случае. Винтовая передача также называется передачей «винт—гайка».

Основы расчета винтовой передачи

Параметры резьбы рассчитывают, исходя из заданных скоростей и нагрузок на выходном звене.

Относительное перемещение гайки и винта (ход резьбы p_z) определяют в зависимости от скорости поступательного движения v и угловой скорости со винта или гайки:

$$p_z = 2\pi v / \omega$$

где v — мм/с; ω — рад/с.

В винтовых механизмах вращение винта или гайки осуществляется, как правило, с помощью маховичка, шестерни и т. п. При этом условное передаточное отношение можно выразить отношением перемещения маховичка S_M к перемещению гайки (винта)

$$i = S_M / S_g = \pi D / p_z,$$

**где D —диаметр маховичка (шестерни и т. п.),
 p_z — ход винта.**

При малом p_{z1} и сравнительно большом D можно получить очень большое i . Например, при $p_{z1} = 1$ мм,

$$D = 100 \text{ мм}, i = 314.$$

Зависимость между окружной силой F_{tM} на маховике и осевой силой F_a на гайке (винте) имеет вид

$$F_a = F_{tM} i \eta,$$

где η — к. п. д. винтовой - пары.

Для $i = 314$ и $\eta \approx 0,3$ $F_a \approx 95 F_{tM}$

Таким образом, при простой и компактной конструкции передача винт—гайка позволяет получить большой выигрыш в силе или осуществлять медленные и точные перемещения.-

Соотношение между крутящим моментом M_k на гайке и осевой силой F_a на винте имеет вид

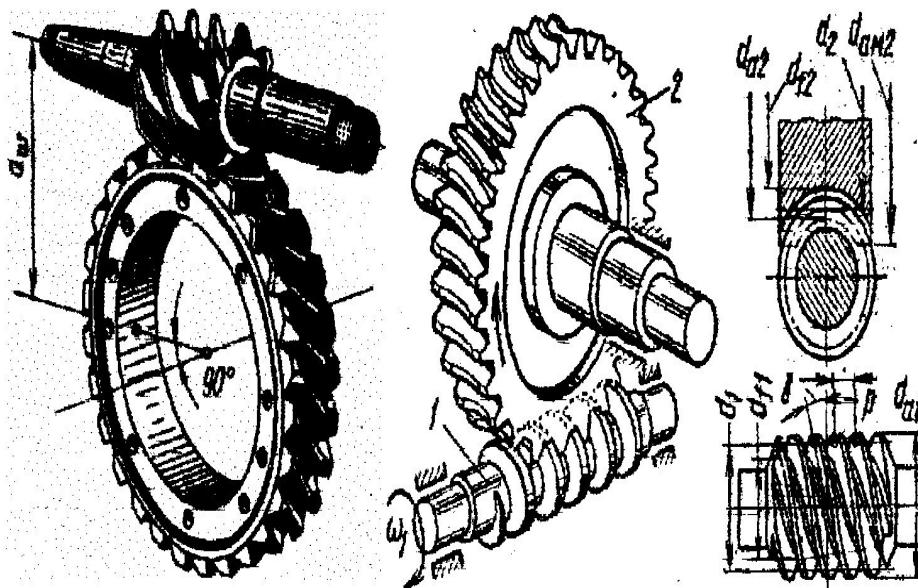
$$M_k = F_a d_2 / 2 \operatorname{tg}(\gamma + \rho),$$

где ρ — угол трения (в расчетах принимается $\rho \approx 6^\circ$, что соответствует коэффициенту трения $f \approx 0,1$).

Проектирование червячной передачи

Червячная передача имеет перекрещивающиеся оси валов, обычно под углом 90° . Она состоит из червяка – винта с трапециoidalной резьбой и зубчатого червячного колеса с зубьями соответствующей специфической формы.

КОНСТРУКЦИЯ ЧЕРВЯЧНОЙ ПЕРЕДАЧИ



Движение в червячной передаче преобразуется по принципу винтовой пары. Изобретателем червячных передач считают Архимеда.

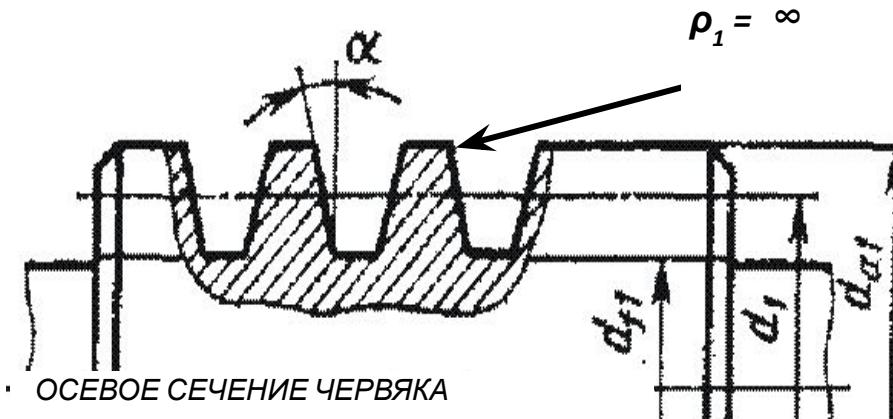
Передаточное отношение червячной передачи находят аналогично цилиндрической

$$U = n_1 / n_2 = Z_2 / Z_1.$$

Здесь Z_2 – число зубьев колеса, а роль числа зубьев шестерни Z_1 выполняет число заходов червяка, которое обычно бывает равно 1, 2, 3 или 4.

В осевом сечении червячная пара (рис .1) фактически представляет собой прямобочное реечное зацепление, где радиус кривизны боковой поверхности "рейки" (винта червяка) ρ_1 равен бесконечности и, следовательно, приведённый радиус кривизны равен радиусу кривизны зуба колеса $\rho_{пр} = \rho_2$.

Рисунок 1



Далее расчёт проводится по формуле Герца-Беляева. Из проектировочного расчёта находят осевой модуль червяка, а по нему и все геометрические параметры зацепления.

Особенность расчёта на изгиб состоит в том, что принимается эквивалентное число зубьев $Z_{\text{экв}} = Z_2 / \cos^3 y$, где y - угол подъёма витков червяка.

Контрольные вопросы

- 1. Что означает понятие «синтез механизма»?**
- 2. Передаточное отношение и передаточное число?**
- 3. Расчетное выражение основной теоремы зацепления?**
- 4. Что понимают под эвольвентой?**
- 5. Назовите основные геометрические характеристики зубчатых колес?**
- 6. Принцип построение эвольвентных профилей зубчатых передач?**
- 7. Принцип работы винтовой передачи?**
- 8. Назовите основные элементы червячной передачи и суть её проектирования?**