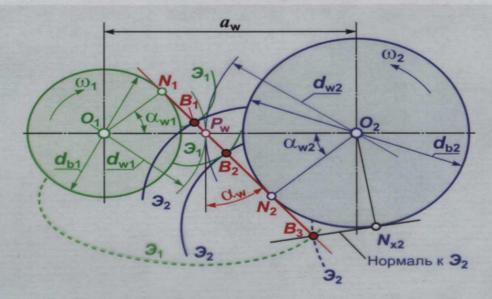
### СВОЙСТВА ВНЕШНЕГО ЭВОЛЬВЕНТНОГО ЗАЦЕПЛЕНИЯ



 $N_1$ ,  $N_2$ ,  $N_1N_2$  - предельные точки и линия зацепления;  $P_{\rm w}$  - полюс зацепления (МЦВ);  $d_{\rm w1}$ ,  $d_{\rm w2}$  - начальные окружности,  $\alpha_{\rm w}$ ,  $\alpha_{\rm w1}$ ,  $\alpha_{\rm w2}$  - угол зацепления (угол давления) и профильные углы эвольвент в точках на  $d_{\rm w1}$  и  $d_{\rm w2}$ .

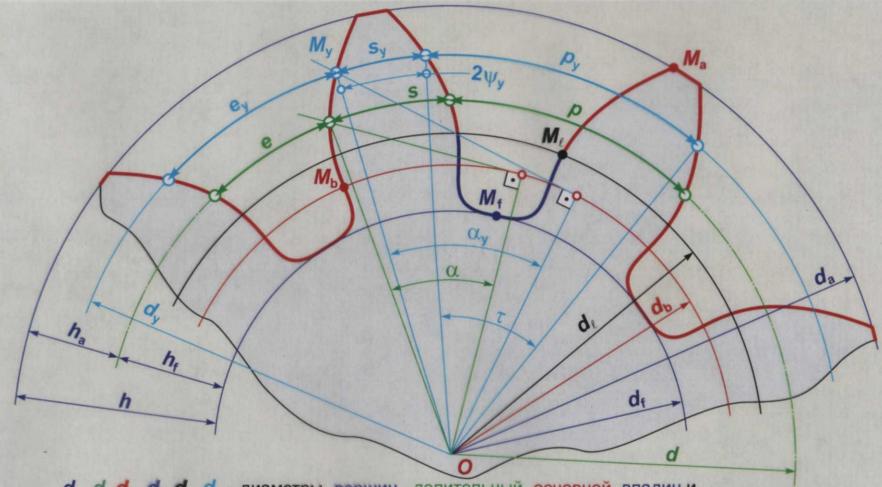
1. Эвольвенты контактируют в пределах предельной линии зацепления  $N_1N_2$  ( $B_1$  и  $B_2$  - имеют общие производящие); за ее пределами они пересекаются ( $B_3$  - имеет разные производящие). Условие отсутствия интерференции

$$P_{\mathbf{w}}N_2 > P_{\mathbf{w}}B_{\mathbf{i}} < P_{\mathbf{w}}N_1$$
.

- 2.Эвольвентное зацепление обеспечивает  $i = \frac{\omega_1}{\omega_2} = -\frac{d_{w2}}{d_{w1}} = \text{const}$  (полюс фиксирован на межцентровой линии).
- 3. Кинематика эвольвентного зацепления нечувствительна к колебаниям межцентрового расстояния

$$i = \frac{\omega_1}{\omega_2} = -\frac{d_{b2}}{d_{b1}} = \text{const}$$

### ЭЛЕМЕНТЫ ЭВОЛЬВЕНТНОГО ЦИЛИНДРИЧЕСКОГО ПРЯМОЗУБОГО ЗУБЧАТОГО КОЛЕСА



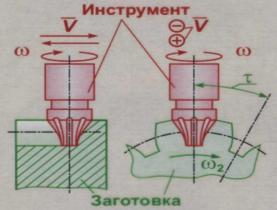
 $d_a$ , d,  $d_b$ ,  $d_f$ ,  $d_g$ , - диаметры вершин, делительный, основной, впадин и окружностей граничных точек и произвольного радиуса соответственно.

 $M_b$ ,  $M_\ell$ ,  $M_a M_\ell$ ,  $M_\ell M_f$  - предельная и граничная точки, главный профиль зуба (эвольвента) и переходная кривая соответственно.

 $\alpha$ ,  $\alpha_{y}$  - углы, численно равные углам профиля эвольвенты на делительной и произвольного радиуса окружностях соответственно.

### МЕТОДЫ НАРЕЗАНИЯ ЗУБЧАТЫХ КОЛЕС

### МЕТОД КОПИРОВАНИЯ



### **НЕДОСТАТКИ**

- 1. Огромная наменклатура режущего инструмента (равна сочетанию числа зубьев и модуля).
- 2. Принципиальная неточность нарезания зубьев (использование универсального комплекта фрез).
  - 3. Нетехнологичногсть инструмента, малая производительность.

### достоинства

Возможность нарезания зубьев на универсальном фрезерном оборудовании.



- 1. Принципиальная точность нарезания зубьев.
- 2. Резкое сокращение наменклатуры и технологичность инструмента.
- 3. Высокая производительность.

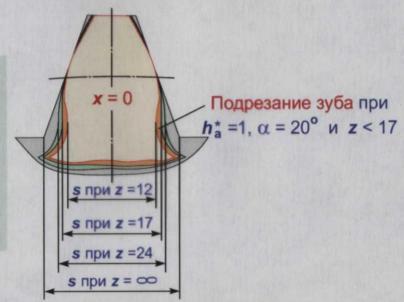
#### **НЕДОСТАТКИ**

Требуется специальное зубонарезное оборудование.

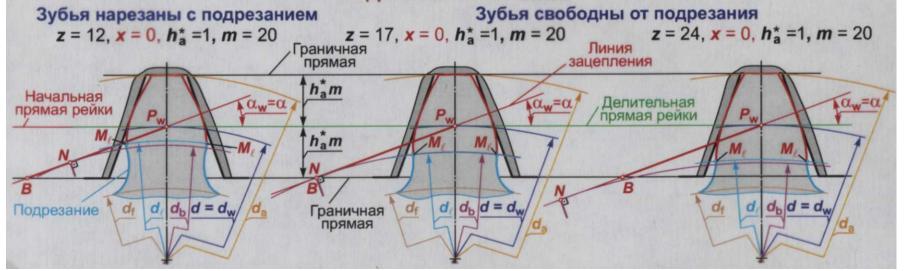
### ПРОФИЛИ ЗУБЬЕВ КОЛЕС С РАЗЛИЧНЫМ ЧИСЛОМ ЗУБЬЕВ

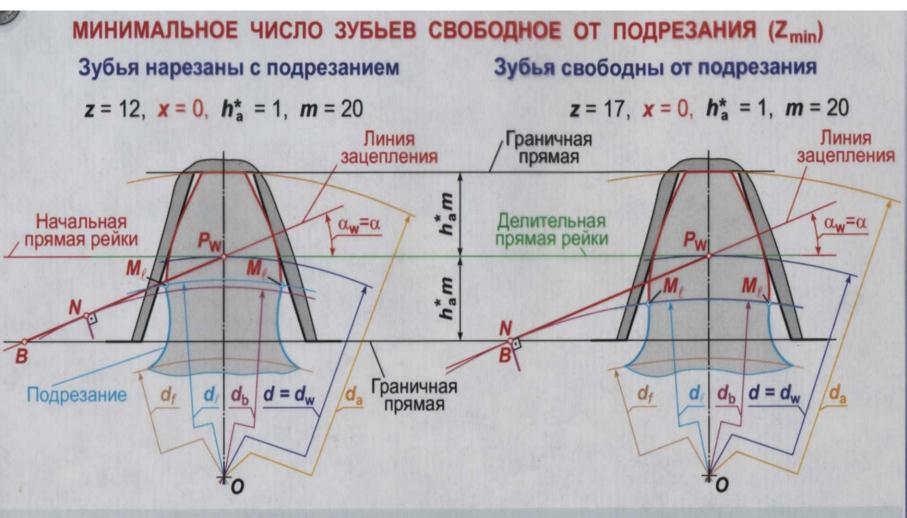
При взаимодействии эвольвент за пределами предельной линии зацепления они пересекаются. В этом случае у заготовки режущим инструментом срезается часть эвольвенты ниже точки  $M_{\ell}$  и получается зуб, нарезанный с подрезанием. Подрезание недопустимо:

- срезается часть эвольвенты и нарушается кинематика зацепления, - ослабляется зуб в наиболее опасном сечении.

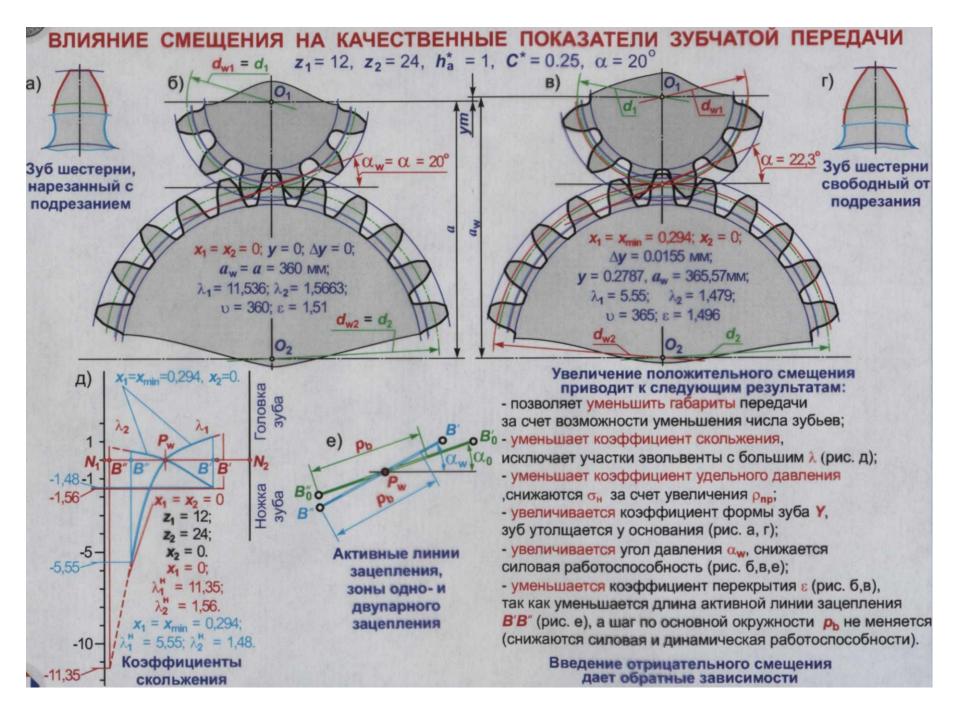


### ПОДРЕЗАНИЕ ЗУБЬЕВ

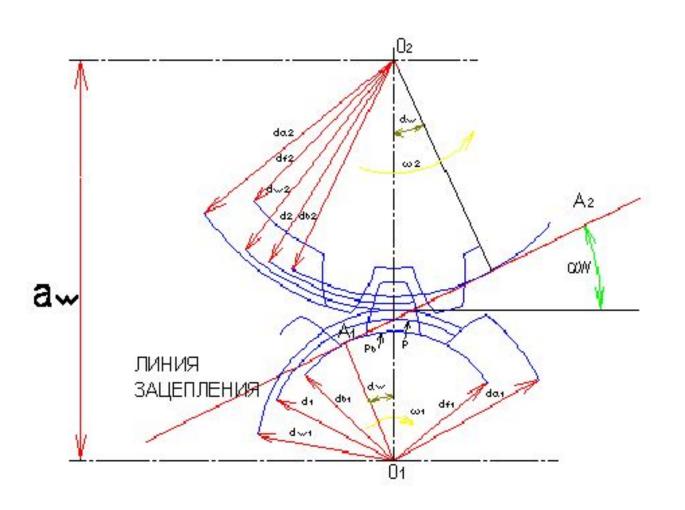




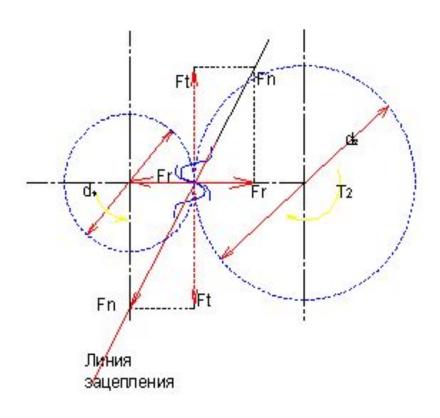
Граничное условие, обеспечивающее отсутствие подрезания зубьев инструментом  $P_{w}B = P_{w}N$ .



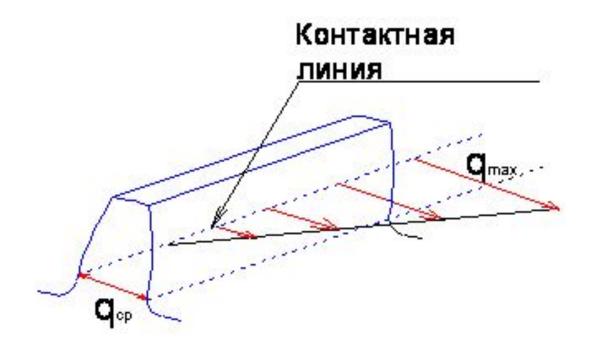
# Геометрия прямозубой цилиндрической передачи.



## Силы действующие в зацеплении.

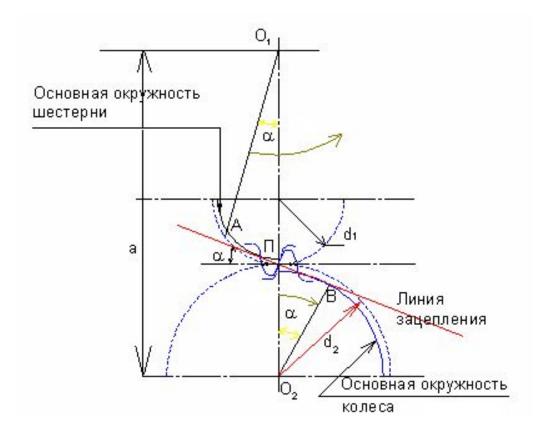


## Расчетная нагрузка



## Расчет на контактную прочность формула Герца.

$$\sigma_{H} = \sqrt{\frac{q}{\rho_{np}} * \frac{E}{2\pi(1-\mu^2)}} \le [\sigma_H]$$



$$\sigma_H = \frac{340}{au} * \sqrt{\frac{(U+1)^3}{b}} * K_H T_2 \le \left[\sigma_H\right]$$

$$a = (U+1)\sqrt[3]{\left(\frac{340}{U[\sigma_H]}\right)^2} \frac{K_H T_2}{\psi_{ba}}$$

## От чего зависит Кнв

Коэффициент Кнв (или Кғв) зависит:

- -От жесткости валов (особенно вала шестерни).
- -От характера расположения шестерни относительно опор.
- -От коэффициента безразмерной ширины  $\psi_{bd} = \frac{b}{d_1}$
- -От твердостей рабочих поверхностей зубьев.

## От чего зависит Кну

Коэффициент Кну (или Кгу) зависит:

- -От степени точности зацепления,
- -От величины окружной скорости в зацеплении,
- -От твердости рабочих поверхностей зубьев.

Поломка зубьев



Излом зуба по сечению у основания может носить усталостный характер или являться следствием перегрузок. При циклическом нагружении микротрещины у основания зуба разрастаются, что может привести к его разрушению. Приоритетное значение имеет оптимальное сочетание коэффициентов формы зуба У и перекрытия €. Необходимо учитывать, что увеличение коэффициента смещения х увеличивает У, но уменьшает €

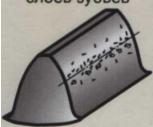
Абразивный износ



При работе открытой зубчатой передачи превалирует абразивный износ и приоритетное значение имеют коэффициенты скольжения  $\lambda_1$  и  $\lambda_2$ . Для обеспечения равнопрочности по износу желательно при термообработке обеспечить

$$\frac{\lambda_1}{\lambda_2} = \frac{H_{b1}}{H_{b2}}$$

Выкрашивание поверхностных слоев зубьев



При работе закрытой зубчатой передачи в условиях хорошей смазки при циклическом нагружении у полюсной линии разрастаются микротрещины, что приводит к образованию оспинок, переходящих в раковины. На первое место выступают угол давления  $\alpha_w$  и коэффициент удельного давления  $\rho$ .

Заедание

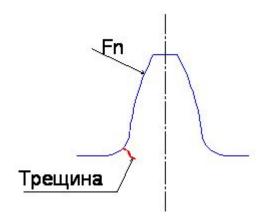


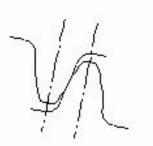
При высокой удельной нагрузке происходит разрыв масляной пленки, нагрев и схватывание сопряженных поверхностей с образованием микротрещин и следов задира в направлении скольжения зубьев

## Виды разрушения зубчатых колес

Поломка зубьев

Износ зубьев





проскальзывание

## Выкрашивание рабочих поверхностей зубьев

