

ИЗВЕСТИЯ  
ТОМСКОГО ОРДЕНА ОКТЯБРЬСКОЙ РЕВОЛЮЦИИ  
И ОРДЕНА ТРУДОВОГО КРАСНОГО ЗНАМЕНИ  
ПОЛИТЕХНИЧЕСКОГО ИНСТИТУТА им. С. М. КИРОВА

Том 224

1976

ВЛИЯНИЕ ОТНОСИТЕЛЬНОЙ ШИРИНЫ ЗУБЧАТЫХ  
КОЛЕС НА ОБЪЕМ ЗУБОРЕЗНЫХ РАБОТ

А. Е. БЕЛЯЕВ

(Представлена научным семинаром кафедры прикладной механики)

Стремление уменьшить рост неравномерности распределения нагрузки с увеличением ширины колеса ограничивает последнюю. Поэтому в настоящее время конструкторы отдают предпочтение сравнительно узким зубчатым колесам, относительная ширина  $\psi$  которых (отношение ширины  $B$  к межцентровому расстоянию  $A$ ) в выполненных передачах колеблется в широких пределах ( $0,2 \div 1,2$ ). В связи с этим интересно оценить объем зуборезных работ для зубчатых колес с различными величинами  $\psi$ .

Оценка объема зуборезных работ  $V_{z.p}$  может быть определена соотношением [1]

$$V_{z.p} = \Omega \cdot B \cdot d_d, \quad (1)$$

где  $\Omega$  — коэффициент пропорциональности;

$d_d$  — диаметр делительной окружности;

$B$  — ширина зубчатого венца.

Величина  $d_d$  пропорциональна  $(\Omega')$  межцентровому расстоянию  $A$  ( $d_d = \Omega' \cdot A$ ). Таким образом,

$$V_{z.p} = \Omega \cdot B \cdot \Omega' \cdot A. \quad (2)$$

Согласно методике [3] межцентровое расстояние может быть выражено уравнением

$$A = (i \mp 1) \cdot \sqrt{\frac{M_1 \cdot K_k}{2 \cdot i \cdot [C_k] \cdot \vartheta_k \psi}}, \quad (3)$$

где  $M_1$  — момент на шестерне;

$i$  — передаточное число;

$K_k$  — коэффициент, учитывающий неравномерность распределения нагрузки по ширине зубчатого венца и дополнительные динамические нагрузки при расчете на контактную прочность;

$[C_k]$  — допустимое значение коэффициента контактных напряжений;

$\vartheta_k$  — коэффициент, характеризующий повышенную нагрузочную способность косозубых передач;

$\psi$  — коэффициент, учитывающий увеличение нагрузочной способности корректированных передач.

Для любых сравниваемых передач с различной величиной  $\psi$  ( $\psi_1$  и  $\psi_2$ ) формула 2 окажется

$$\frac{(V_{3.p})_{\psi_1}}{(V_{3.p})_{\psi_2}} = \frac{B_{\psi_1} \cdot A_{\psi_1}}{B_{\psi_2} \cdot A_{\psi_2}}. \quad (4)$$

Здесь  $B_{\psi_1}$ ,  $B_{\psi_2}$ ,  $A_{\psi_1}$ ,  $A_{\psi_2}$  — соответственно ширины и межцентровые расстояния двух сравниваемых передач (с  $\psi=\psi_1$  и  $\psi=\psi_2$ ).

Принимая во внимание характер сравнения, межцентровые расстояния можно записать

$$A_{\psi_1} = \theta \cdot \sqrt[3]{\frac{1}{\psi_1}} \text{ и } A_{\psi_2} = \theta \cdot \sqrt[3]{\frac{1}{\psi_2}}, \quad (5 \text{ и } 5')$$

где

$$\theta = (i+1) \cdot \left( \frac{M_1 \cdot K_k}{2 \cdot i [C_k] \cdot \vartheta_k \cdot \Phi_k} \right)^3. \quad (6)$$

Заметим, что при сравнении передач одной и той же ступени редуктора коэффициенты  $\theta$  сравниваемых передач будут практически одинаковыми; при сравнении быстроходных и тихоходных ступеней при прочих равных условиях в формулах (5 и 5') появятся значения  $[C_k]$  соответствующие той ступени редуктора, которая имеет определенное значение  $\psi$ . Однако для двух- и даже для трехступенчатых редукторов при одинаковых уровнях величин  $[C_k]$ , что является одной из главных задач разбивки передаточного числа (см., например, по ГОСТ 2185—55 [4]), разница в скорости (при  $V=3 \div 15 \text{ м/сек}$ ) не оказывает заметного влияния, и, следовательно, можно принять  $[C_k]$  одинаковыми.

Подставляя выражения (5 и 5') в (4) и заменяя  $B_{\psi_1} = A_{\psi_1} \cdot \psi_1$  и  $B_{\psi_2} = A_{\psi_2} \cdot \psi_2$ , получим

$$\frac{(V_{3.p})_{\psi_1}}{(V_{3.p})_{\psi_2}} = \frac{\psi_1 \cdot A_{\psi_1} \cdot \sqrt[3]{\frac{1}{\psi_1}}}{\psi_2 \cdot A_{\psi_2} \cdot \sqrt[3]{\frac{1}{\psi_2}}} = \sqrt[3]{\frac{\psi_1}{\psi_2}}.$$

В закрытых передачах общего машиностроения принимают  $\psi=0,2 \div 0,4$ . Если, например, перейти с  $\psi=0,4$  на  $\psi=0,3$ , то

$$(V_{3.p})_{\psi_1} \approx 0,9(V_{3.p})_{\psi_2},$$

т. е. объем зуборезных работ уменьшается  $\sim$  на 10%.

## ЛИТЕРАТУРА

1. А. Е. Беляев. Об объеме зуборезных работ при переходе с шевронных передач на косозубые. «Технология судостроения», № 6, Судпромгиз, Л., 1965.
2. А. Е. Беляев. Влияние скорости на контактную прочность зубчатых передач. «Известия ТПИ», № 147, изд. ТГУ, Томск, 1966.
3. В. Н. Кудрявцев. Упрощенные расчеты зубчатых передач. Машгиз, М., 1960.
4. С. С. Миловидов. Детали машин. «Высшая школа», М., 1961.