

Шпоночные соединения служат для закрепления деталей на валах и осях и предназначены для передачи крутящего момента.

Все шпоночные соединения можно разделить на две группы: напряженные и ненапряженные.

К первой группе относятся клиновые шпонки.

Ко второй – призматические и сегментные.

Размеры шпонок и допуски на них стандартизованы.



шпоночные соединения

Соединения клиновыми шпонками

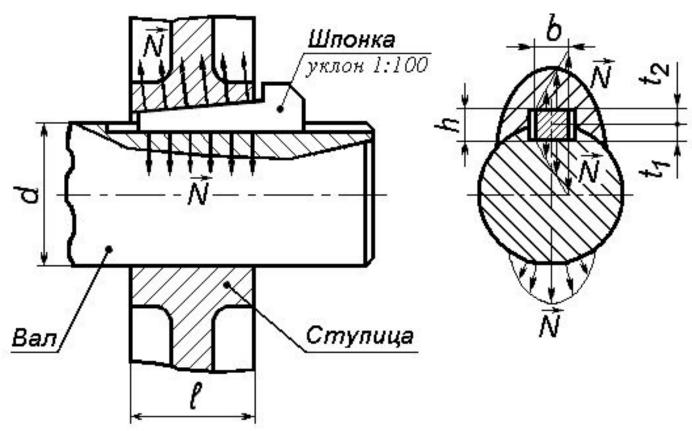


Рисунок 1 – Соединение клиновой шпонкой



Передача крутящего момента клиновыми шпонками (ГОСТ 8791) производятся за счет сил трения, которые образуются в соединении от запрессовки шпонки. При этом возникают напряжения до приложения рабочей нагрузки.

Паз в ступице обрабатывается с уклоном, равным уклону шпонки (1:100), что часто требует индивидуальной пригонки шпонки по пазу. Кроме того, клиновая форма шпонки может вызвать перекос детали, при котором ее торцевая плоскость не будет перпендикулярна к оси вала.

Эти недостатки послужили причиной резкого сокращения применения клиновых шпонок в условиях современного производства.

Рабочие поверхности шпонки испытывают напряжения смятия и рассчитываются по условию прочности

$$\sigma_{CM} = \frac{2T}{b \cdot l \cdot \left(f \cdot d + \frac{1}{6}b \right)} \le \left[\sigma_{CM} \right], \tag{1}$$

где T – крутящий момент, передаваемый шпонкой, $H \cdot MM$;

b — ширина шпонки, мм;

l – рабочая длина шпонки, мм;

f – 0,13...0,18 – коэффициент трения скольжения;

d – диаметр вала, мм;

 $[\sigma_{\scriptscriptstyle {\it CM}}]$ - допускаемое напряжение смятия материала шпонки, МПа .

шпоночные соединения

Соединения призматическими шпонками



Соединения призматическими шпонками

Соединение призматическими шпонками ненапряженное и требует изготовления вала и отверстий в ступице с большей точностью. Крутящий момент передается боковыми гранями шпонки. При этом на них возникают напряжения смятия σ_{cm} , а в продольном сечении шпонки напряжения среза τ_{cp} .

Напряжения определяются по следующим условиям прочности

$$\sigma_{cM} = \frac{4.4T}{z \cdot h \cdot l_p \cdot d} \leq \left[\sigma_{cM}\right], \qquad 2)$$

$$\tau_{cp} = \frac{2T}{b \cdot l_p \cdot d} \le \left[\tau_{cp}\right],\tag{3}$$



Соединения призматическими шпонками

где T – передаваемый крутящий момент, $H \cdot MM$;

h и b — высота и ширина шпонки, мм, выбираемые по ГОСТ 8788 в зависимости от диаметра вала d, мм;

Z — количество шпонок, um;

 l_P — рабочая длина шпонки, которая определяется от исполнения шпонки, $\mathit{мм}$;

 $[\sigma_{cM}], [\tau_{cp}]$ - допускаемые напряжения смятия и среза материала шпонки, $M\Pi a$.



ШПОНОЧНЫЕ СОЕДИНЕНИЯ

Соединение сегментными шпонками

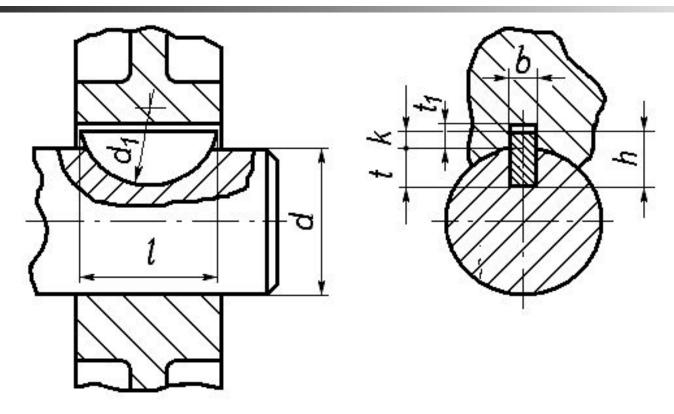


Рисунок 3 — Соединение сегментной шпонкой



ШПОНОЧНЫЕ СОЕДИНЕНИЯСоединение сегментными шпонками

Принцип работы сегментных шпонок аналогичен работе призматических шпонок. Глубокая посадка шпонки в вал обеспечивает более устойчивое положение, чем у призматической шпонки. Шпоночный паз для сегментных шпонок фрезеруют специальной фрезой, соответствующей размеру шпонки.

Однако глубокий паз значительно ослабляет вал.

Сегментные шпонки рассчитывают так же, как и призматические из условия прочности на смятие и на срез



ШПОНОЧНЫЕ СОЕДИНЕНИЯ

Соединение сегментными шпонками

$$\sigma_{cM} = \frac{2T}{z \cdot d \cdot l \cdot k} \le \left[\sigma_{cM}\right]; \tag{4}$$

$$\tau_{cp} = \frac{2T}{z \cdot h \cdot l \cdot d} \le \left[\tau_{cp}\right],\tag{5}$$

где k — возвышение шпонки над валом, k = h - t, мм; t — глубина шпоночного паза на валу, мм.



Материал шпонок и допускаемые напряжения

Шпонки изготавливаются из чистотянутых прутков из углеродистых сталей по ГОСТ 1050 с пределом прочности не ниже $\sigma_B = 500~M\Pi a$, реже легированных сталей 40X, 45X по ГОСТ 4543 $\sigma_B = 600 - 700~M\Pi a$.

Величина допускаемых напряжений зависит от режима работы, прочности материала вала и втулки, типа посадки втулки на вал (см. таблицу 1).



шпоночные соединения

Таблица 1 – Величины допускаемых напряжений

		Нагрузка		
Соедине- ние	Материал	Спокойная	Слабые толчки	Ударная
ПИС		Напряжение смятия $[\sigma_{\scriptscriptstyle {\it cM}}]$, мпа		
Непод-	Сталь	150	120	90
вижное	Чугун	80	53	27
Подвиж- ное	Сталь	50	40	30
Непод- вижное, подвижное	Напряжение среза $[au_{cp}]$, мпа			
	Сталь	90	72	54



ШПОНОЧНЫЕ СОЕДИНЕНИЯ Шлицевые соединения

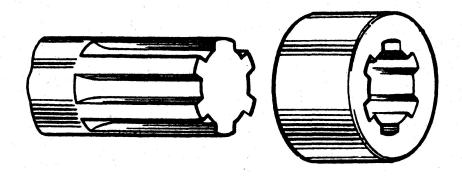


Рисунок 4- Детали шлицевого соединения

Шлицевым называется разъемное соединение составных частей изделия с применением пазов (шлицев) и выступов. Шлицевые соединения бывают подвижные и неподвижные.

Шлицевое соединение можно представлять как многошпоночное, у которого шпонки выполнены за одно целое с валом.



Шлицевые соединения по сравнению со шпоночными обладают значительными *преимуществами*, а именно:

- меньшее число деталей в соединении;
- значительно большая нагрузочная способность за счет большей площади контакта рабочих поверхностей вала и ступицы;
- меньшая концентрация напряжений в материале вала и ступицы;
- лучшее центрирование соединяемых деталей и более точное направление при осевом перемещении;
- высокая надежность при динамических и реверсивных нагрузках.

Эти преимущества обеспечили широкое распространение шлицевых соединений в автомобильной, тракторной, станкостроительной и других отраслях промышленности.

Недостатки шлицевых соединений — высокая трудоемкость и стоимость их изготовления.

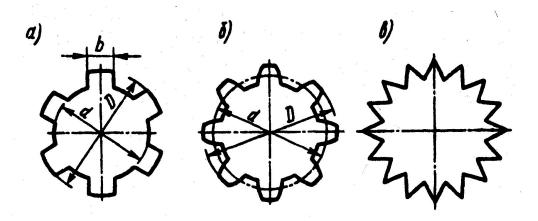


Рисунок 5- Типы шлицевых соединений

Основные типы шлицевых соединений показаны на рисунке 5: прямобочное (a), эвольвентное (b), треугольное (b). Первые два типа шлицевых соединений стандартизованы.

Наибольшее распространение имеют соединения шлицевые прямобочные, размеры и допуски которых регламентированы ГОСТом. Эти соединения применяют, например, для посадки подвижных и неподвижных зубчатых колес на валы в коробках передач металлорежущих станков. Стандарт предусматривает прямобочные шлицевые соединения трех серий: легкой, средней (обе с числом зубьев от 6 до 10) и тяжелой (с числом зубьев от 10 до 20), отличающихся друг от друга высотой зубьев и, следовательно, нагрузочной способностью.







