Лабораторная работа №3

Тема: «Испытание материалов на срез»

<u>**Цель работы**</u>: определение предела прочности различных материалов (сталь, алюминий) при срезе (τ_{CP}) и напряжений смятия (σ_{CM}).

Теоретическая часть:

В инженерной практике встречаются такие виды нагружения элементов конструкций, когда решающее значение для прочности имеют касательные напряжения. В этом случае расчеты на прочность ведут по допускаемым касательным напряжениям [τ]. Их называют расчетами на сдвиг или срез. Простейшими примерами элементов конструкций, работающих на срез, являются заклепочные (рисунок 1), а также болтовые соединения, сварные швы, шпонки, шлицы и т.п.

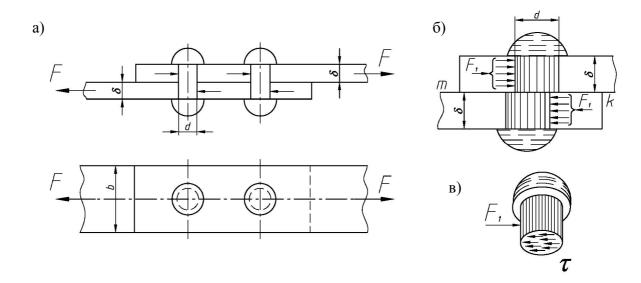


Рисунок 1. Схема односрезного заклепочного соединения.

Методика расчета элементов, работающих на срез, основана на теории чистого сдвига. *Чистым совигом* называется такое напряженное состояние, при котором в поперечном сечении стержня возникают только касательные напряжения.

					Лабораторная работа №3				
Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата					
Разраб. Провер.		Иванов П.П.				Лит.	Лист	Листов	
		Чаус В.П.					1	5	
Реценз.					Испытание материалов на срез				
Н. Контр.					ГГТУ им. П.О.			ухого, гр. С-21	
Утве	рд.								

Величину допускаемых касательных напряжений $[\tau]$ обычно выбирают в зависимости от допускаемых нормальных напряжений $[\sigma]$. Так, например, для конструкционной стали принимают $[\tau] = 0.6 \div 0.8 [\sigma]$.

Расчет заклепок на срез

Напряжения τ равномерно распределены по сечению заклепки, получим

$$\tau_{CP} = \frac{F_1}{A'_{CP}} = \frac{F}{nA'_{CP}},$$

где $A'_{CP} = \frac{\pi d^2}{4}$ - площадь среза одной заклепки,

d - диаметр заклепки.

Условие прочности заклепки на срез имеет вид

$$\tau_{CP} = \frac{F}{A_{CP}} = \frac{F}{n\frac{\pi d^2}{4}} \leq [\tau].$$

где $A_{\it CP}$ - площадь среза всех заклепок соединения.

В случае использования в конструкции многосрезных заклепок площадь среза каждой заклепки будет равна $A'_{CP}=m\frac{\pi d^2}{4},$ а условие прочности примет вид

$$au_{\mathit{CP}} = \frac{4F}{nm\pi d^2} \leq [\tau]$$
, а число заклепок $n \geq \frac{4F}{m\pi d^2[\tau]}$,

где m - число срезов заклепки.

Расчет заклепок на смятие

На рисунке 2 показана схема передачи давлений на стержень заклепки. Хотя давление листа на полуцилиндрическую поверхность заклепки неравномерно (рисунок 2 б), в расчетах условно принимают его действие равномерно распределенным по диаметральной плоскости сечения заклепки BCB'C' (рисунок 2 в). При этом оно оказывается равным наибольшему сжимающему напряжению смятия $\sigma_{\scriptscriptstyle CM}$ в точке A поверхности заклепки (рисунок 2 б).

Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата

Лабораторная работа №3

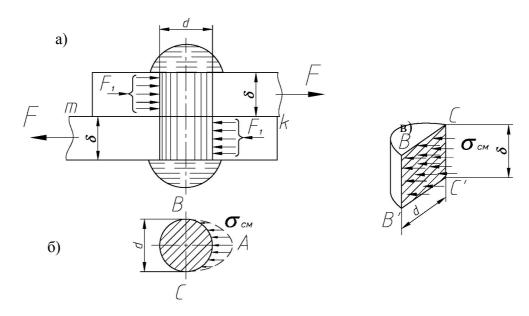


Рисунок 2. Схема передачи давлений на заклепку.

В таком случае условие прочности заклепки на смятие примет вид

$$\sigma_{\scriptscriptstyle CM} = \frac{F_{\scriptscriptstyle 1}}{A_{\scriptscriptstyle CM}'} = \frac{F}{n\delta d} \leq [\sigma_{\scriptscriptstyle CM}],$$

где $A'_{\scriptscriptstyle CM}$ площадь смятия одной заклепки;

 δ - толщина скрепляемых листов (при неодинаковой их толщине в расчете следует принимать наименьшую);

 $[\sigma_{_{C\!M}}]$ - допускаемое напряжение на смятие. Обычно принимают $[\sigma_{_{C\!M}}] pprox (2 \div 2,5)[\sigma].$

Отсюда необходимое число заклепок $n \ge \frac{F}{\delta n[\sigma_{CM}]}$.

Проверка прочности скрепляемых листов

После расчета на срез и смятие заклепок необходимо проверить прочность соединяемых листов на растяжение или сжатие. Опасным сечением листа будет сечение, ослабленное наибольшим количеством заклепочных отверстий (рисунок 3). Если ширина листа b, то получим условие прочности листа на растяжение в виде

$$\sigma = \frac{N}{A_{\text{marrier}}} = \frac{F}{\delta(b - m'd)} \le [\sigma],$$

где m' - число отверстий, попадающих в сечение (в нашем случае два);

						/lucm
					Лабораторная работа №3	3
Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата	, ,	

 A_{nemmo} - фактическая (несущая нагрузку) площадь листа;

 $A_{\delta nymmo}$ - площадь сечения листа, где нет отверстий.

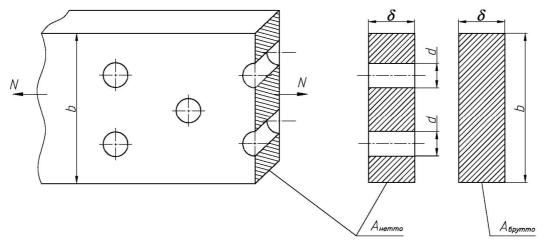


Рисунок 3. Схема расчета листа на растяжение.

Отсюда можно найти необходимую ширину листа b, задавшись его толщиной δ .

Практическая часть

Испытание производим на машине P-10 с использованием приспособления изображенного на рисунке 4. В качестве измерительного инструмента используется штангенциркуль.

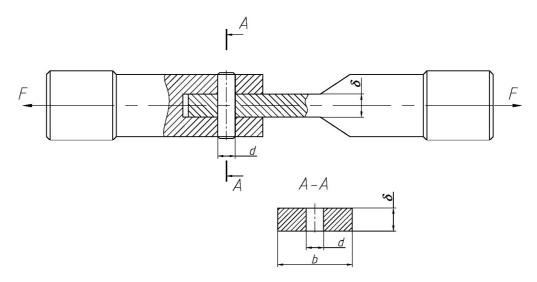


Рисунок 4. Схема приспособления к машине Р-10.

Замеряем диаметры образцов из различных материалов, а также размеры δ и b приспособления и записываем их величины в таблицу 1. Приспособление с установленным образцом закрепляем в захватах машины и производим нагружение растягивающей силой до полного среза образца. Опыт по-

						Лист
					Лабораторная работа №3	,
Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата		4

вторяем для образцов из различных материалов. По шкале силоизмерительного устройства фиксируем силу F_{\max} , при которой происходит срез образца. Зная величину разрушающей нагрузки F_{\max} , площадь сечения образца, определяем предел прочности на срез:

$$A_{CP}^{cm} = \frac{m \cdot \pi \cdot d^2}{4} = \frac{2 \cdot 3,14 \cdot 8^2}{4} = 100,48 \text{ mm}^2; \ \tau_{CP}^{cm} = \frac{F_{\text{max}}}{A_{CP}} = \frac{33 \cdot 10^3}{100,48} = 328,48 \text{ M}\Pi a.$$

$$A_{CP}^{an} = \frac{m \cdot \pi \cdot d^2}{4} = \frac{2 \cdot 3,14 \cdot 8^2}{4} = 100,48 \text{ mm}^2; \ \tau_{CP}^{an} = \frac{F_{\text{max}}}{A_{CP}} = \frac{8,5 \cdot 10^3}{100,48} = 84,5 \text{ M}\Pi a.$$

Находим напряжения смятия заклепки

$$\sigma_{CM}^{cm} = \frac{F_{\text{max}}}{\delta d} = \frac{33 \cdot 10^3}{8 \cdot 8} = 515,6 \,\text{MHa}; \quad \sigma_{CM}^{an} = \frac{F_{\text{max}}}{\delta d} = \frac{8,5 \cdot 10^3}{8 \cdot 8} = 132,8 \,\text{MHa}.$$

Определяем нормальные напряжения растяжения

$$\sigma^{cm} = \frac{F_{\text{max}}}{\delta(b-d)} = \frac{33 \cdot 10^3}{8 \cdot (40-8)} = 128,9 \,\text{M}\Pi\text{a}; \ \sigma^{an} = \frac{F_{\text{max}}}{\delta(b-d)} = \frac{8,5 \cdot 10^3}{8 \cdot (40-8)} = 33,2 \,\text{M}\Pi\text{a}.$$

 $\delta = 8 \, \, \text{мм} - \text{минимальная толщина листа;}$

b = 40мм – ширина листа;

$$A_{Hemmo}^{cm} = \delta(b - m'd) = \delta(b - m'd) = 8 \cdot (40 - 1 \cdot 8) = 256 \text{ mm}^2;$$

$$A_{Hemmo}^{an} = \delta(b - m'd) = \delta(b - m'd) = 8 \cdot (40 - 1 \cdot 8) = 256 \text{ mm}^2.$$

Таблица 1.

Таблица измеренных и вычисленных величин

Матери-	Диаметр	Площадь	Разру-	Площадь	Площадь	Предел	Напряже-	Напряже-
ал	образца	сечения	шающая	смятия	на растя-	прочно-	ния смя-	ния при
	d , MM	A_{CP} , mm ²	нагрузка	$A_{\scriptscriptstyle CM}$, ${\scriptscriptstyle MM}^2$	жение	сти $ au_{\scriptscriptstyle CP}$,	тия $\sigma_{_{C\!M}}$,	растяже-
		G	$F_{\rm max}$, kH		A_{nemmo} , ${ m MM}^2$	МПа	МПа	нии σ , МПа
Сталь	8	100,48	33	64	256	328,4	515,6	128,9
Алю-								
миний	8	100,48	8,5	64	256	84,5	132,8	33,2

Вывод: В результате проделанной работы определены предел прочности при срезе для стали и алюминия, их напряжения смятия, а также расчет на прочность скрепляемых листов.

						Лист
					Лабораторная работа №3	_
Изм.	Лист	№ докум.	Подпись	Дата	, ,	כ