

МЕЖГОСУДАРСТВЕННОЕ ОБРАЗОВАТЕЛЬНОЕ УЧРЕЖДЕНИЕ  
ВЫСШЕГО ОБРАЗОВАНИЯ  
«БЕЛОРУССКО-РОССИЙСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ»

Кафедра «Оборудование и технология сварочного производства»

# ПРОЕКТИРОВАНИЕ СВАРНЫХ КОНСТРУКЦИЙ

*Методические рекомендации к практическим занятиям  
для студентов специальности  
1-36 01 06 «Оборудование и технология  
сварочного производства»  
дневной и заочной форм обучения*

Часть 1



Могилев 2021

УДК 621.791.05  
ББК 30.4  
П80

Рекомендовано к изданию  
учебно-методическим отделом  
Белорусско-Российского университета

Одобрено кафедрой «Оборудование и технология сварочного производства» «17» января 2021 г., протокол № 7

Составитель канд. техн. наук, доц. С. Н. Емельянов

Рецензент канд. техн. наук, доц. Г. Л. Антипенко

Методические рекомендации к практическим занятиям предназначены для студентов специальности 1-36 01 06 «Оборудование и технология сварочного производства».

Учебно-методическое издание

## ПРОЕКТИРОВАНИЕ СВАРНЫХ КОНСТРУКЦИЙ

### Часть 1

Ответственный за выпуск	А. О. Коротеев
Корректор	А. А. Подошевка
Компьютерная верстка	Н. П. Полевничая

Подписано в печать . Формат 60×84/16. Бумага офсетная. Гарнитура Таймс.  
Печать трафаретная. Усл. печ. л. . Уч.-изд. л. . Тираж 26 экз. Заказ №

Издатель и полиграфическое исполнение:  
Межгосударственное образовательное учреждение высшего образования  
«Белорусско-Российский университет».  
Свидетельство о государственной регистрации издателя,  
изготовителя, распространителя печатных изданий  
№ 1/156 от 07.03.2019.  
Пр-т Мира, 43, 212022, г. Могилев.

© Белорусско-Российский  
университет, 2021

## Содержание

Введение.....	4
1 Практическое занятие № 1. Изучение основных ТНПА и их применение в сварочном производстве .....	5
2 Практическое занятие № 2. Расчет элементов сварных соединений, выполненных встык по предельному состоянию и допускаемым напряжениям ....	11
3 Практическое занятие № 3. Расчет элементов сварных соединений, выполненных внахлестку по предельному состоянию и допускаемым напряжениям .....	15
4 Практическое занятие № 4. Расчет сварных соединений, выполненных контактной точечной сваркой .....	20
5 Практическое занятие № 5. Расчет сварных соединений на усталость....	24
Список литературы.....	31

## **Введение**

Настоящие методические рекомендации по курсу «Проектирование сварных конструкций» служат для получения студентами специальности 1-36 01 06 «Оборудование и технология сварочного производства» практических навыков по конструктивно-технологическому проектированию металлоконструкций в машиностроении и строительной отрасли.

При решении практических заданий студентам необходимо использовать знания по общетехническим и специальным дисциплинам, а также показать навыки работы с технической, справочной литературой и ТНПА.

# 1 Практическое занятие № 1. Изучение основных ТНПА и их применение в сварочном производстве

Условные обозначения швов сварных соединений установлены государственными стандартами.

Сварные соединения должны обозначаться по ГОСТ 2.312–72 и СТБ ИСО 2553–2004 *Соединения сварные и паяные. Условные изображения и обозначения на чертежах.*

Шов сварного соединения изображают на чертеже: видимый – сплошной основной линией, невидимый – штриховой линией. От изображения шва проводят линию-выноску с односторонней стрелкой, указывающей место расположения шва.

На чертежах поперечных сечений границы шва изображают сплошными основными линиями, а конструктивные элементы кромок в границах шва – сплошными тонкими линиями.

Обозначения сварных швов наносят над полкой линии-выноски в случае лицевой стороны шва и под полкой для обратной стороны шва. Эти обозначения имеют следующие элементы.

1 Обозначение стандарта на типы и конструктивные элементы швов сварных соединений. В сварочном производстве наиболее распространенными являются следующие стандарты:

**ГОСТ 5264–80** Ручная дуговая сварка. Соединения сварные. Основные типы, конструктивные элементы и размеры;

**ГОСТ 8713–79** *Сварка под флюсом. Соединения сварные. Основные типы, конструктивные элементы и размеры;*

**ГОСТ 14771–76** *Дуговая сварка в защитном газе. Соединения сварные. Основные типы, конструктивные элементы и размеры;*

**ГОСТ 11534–75** *Ручная дуговая сварка. Соединения сварные под острым и тупым углом;*

**ГОСТ 11533–75** *Сварка под флюсом. Соединения сварные под острым и тупым углом;*

**ГОСТ 23518–79** *Дуговая сварка в защитных газах. Соединения сварные под острым и тупым углом;*

**ГОСТ 14806–80** *Дуговая сварка алюминия в инертных газах;*

**ГОСТ 15164–78** *Электрошлаковая сварка. Соединения сварные;*

**ГОСТ 16037–80** *Соединения сварные стальных трубопроводов;*

**ГОСТ 16098–80** *Соединения сварные из двухслойных коррозионно-стойких сталей;*

**ГОСТ 14098–91** *Сварка арматуры и закладных деталей.*

2 Буквенно-цифровое обозначение шва по стандарту (таблица 1.1).

3 Условное обозначение способа сварки.

4 Знаки профиля шва и его катета для швов угловых, тавровых и нахлесточных соединений.

Таблица 1.1 – Типы швов сварных соединений и их условные обозначения

ГОСТ	Вид сварки	Вид соединения	Предел толщины свариваемых деталей, мм	Условное обозначение швов
5264–80	Ручная дуговая	Стыковое Угловое Тавровое Нахлесточное	1...175 1...100 2...120 2...60	С1–С40 У1–У10 Т1–Т9 Н1–Н2
8713–80	Автоматическая и полуавтоматическая под флюсом	Угловое Стыковое Тавровое Нахлесточное	1,5...40 1,5...160 3...60 1...20	У1–У7 С1–С41 Т1–Т13 Н1–Н2
14771–76	В защитных газах	Угловое Стыковое Тавровое Нахлесточное	1,5...100 0,5...120 0,8...100 0,8...60	У1–У10 С1–С28 Т1–Т9 Н1–Н2
15164–69	Электрошлаковая	Угловое Стыковое Тавровое	0,5...100 16...800 16...500	У1–У10 С1–С3 Т1–Т3

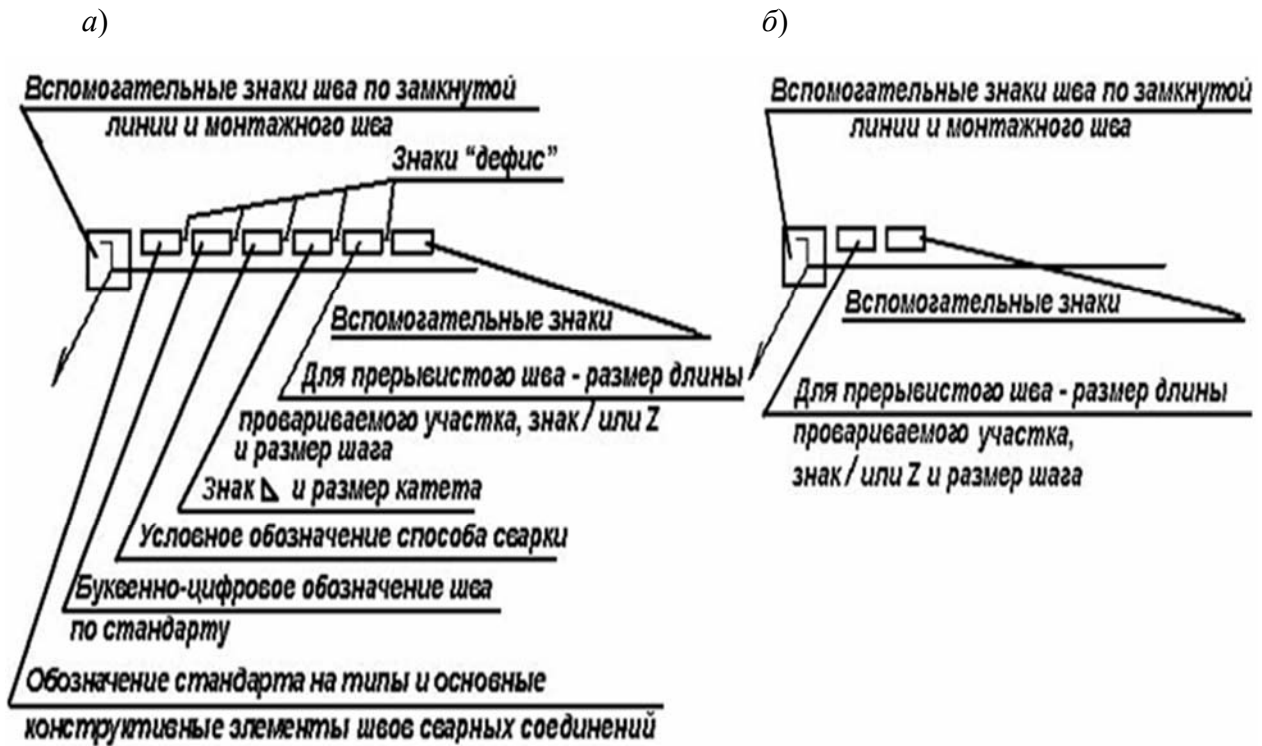
Для автоматической сварки приняты следующие обозначения: автоматическая сварка под флюсом без применения подкладок и подварочного шва – А, автоматическая сварка под флюсом на флюсовой подушке – А<sub>ф</sub>, автоматическая сварка под флюсом на стальной подкладке – А<sub>с</sub>, автоматическая сварка под флюсом на флюсомедной подкладке – А<sub>м</sub>, автоматическая сварка под флюсом с предварительным наложением подварочного шва – А<sub>пш</sub>, автоматическая сварка под флюсом с предварительной подваркой корня шва – А<sub>пк</sub>, автоматическая сварка под флюсом на остающейся подкладке А<sub>фо</sub>. Те же индексы используются при указании технологических особенностей механизированной сварки (П, П<sub>ф</sub>, П<sub>с</sub> и т. д.)

Буквенные обозначения дуговой сварки и ручной дуговой сварки на чертежах не проставляют. Буквенные обозначения других способов сварки проставляют на чертежах только в случае применения нескольких способов. При использовании одного способа сварки его указывают в технических требованиях на чертеже.

Стыковое соединение обозначается С, угловое – У, тавровое – Т, нахлесточное – Н, если форма шва не предусмотрена ГОСТом – О (особый). Цифры возле букв, например С25, Т4, указывают порядковый номер данного шва в ГОСТе (вид соединения и шва, а также форму разделки кромок и размеры соединения в сборе).

Способы сварки имеют следующие обозначения: дуговая – Э, газовая – Г, электрошлаковая – Ш, в инертных газах – И, ультразвуковая – У<sub>з</sub>, трением – Т<sub>р</sub>, холодная – Х, диффузионная – Д<sub>ф</sub>, контактная – К, электронно-лучевая – Э<sub>л</sub>, лазерная – Л<sub>з</sub>, взрывом – В<sub>з</sub>, плазменная – П<sub>з</sub>, в углекислом газе – У.

Структура обозначения сварного шва показана на рисунке 1.1.



*a* – стандартный шов; *б* – нестандартный шов

Рисунок 1.1 – Структура обозначения сварного шва

Вспомогательные знаки для обозначения сварных швов показаны на рисунке 1.2.

Для контактной сварки применяют следующие обозначения с индексами, отмечающими ее отдельные разновидности:  $K_p$  – шовная,  $K_c$  – стыковая,  $K_{cc}$  – стыковая сопротивлением,  $K_{co}$  – оплавлением,  $K_t$  – точечная.

Буква перед обозначением вида сварки обозначает: Р – ручная, А – автоматическая, П – механизированная.

В условных обозначениях швов допускаются следующие упрощения:

1) при наличии на чертеже швов, выполняемых по одному и тому же стандарту, обозначение стандарта указывают только в технических требованиях чертежа;

2) при наличии на чертеже одинаковых швов обозначение на линии-выноске наносят у одного из них, а для остальных швов, имеющих одинаковый номер, на пачке линии-выноски указывают только номер шва. Если же на чертеже все швы одинаковы, то допускается их изображать линиями-выносками без полок;

3) допускается не отмечать на чертеже швы линиями-выносками, а приводить указания по сварке записью в технических требованиях чертежа, если эта запись однозначно определяет места сварки, способы сварки, типы швов и размеры их конструктивных элементов.

Вспомогательный знак	Значение вспомогательного знака	Расположение знака относительно полки линии-выноски	
		с лицевой стороны	с оборотной стороны
	Выпуклость шва снять		
	Наплывы и неровности обработать с плавным переходом к основному металлу		
	Шов выполнить при монтаже изделия, т.е. при установке его на месте применения		
	Шов прерывистый или точечный с цепным расположением.		
	Шов прерывистый или точечный с шахматным расположением		
	Шов по замкнутой линии		
	Шов по незамкнутой линии		

**Примечание:** За лицевую сторону одностороннего шва сварного соединения принимают сторону, с которой производят сварку. За лицевую сторону двустороннего шва сварного соединения с несимметрично подготовленными кромками принимают сторону, с которой производят сварку основного шва. За лицевую сторону двустороннего шва сварного соединения с симметрично подготовленными кромками может быть принята любая сторона.

Рисунок 1.2 – Вспомогательные знаки для обозначения сварных швов

Примеры условных обозначений сварных швов на чертежах показаны на рисунке 1.3.




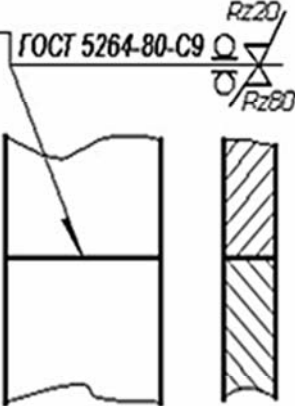
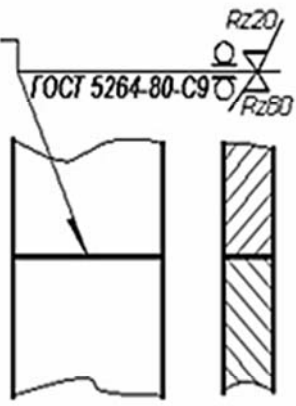

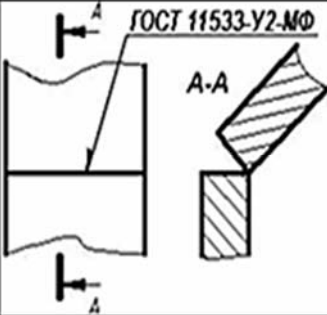

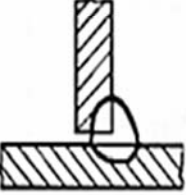
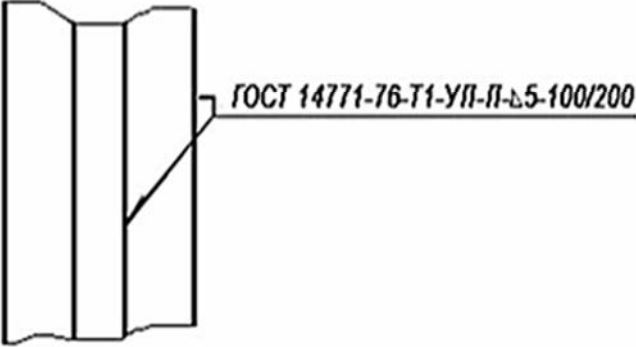
Характеристика шва	Эскиз шва	Условное обозначение шва	
		с лицевой стороны	с оборотной стороны
<p>Шов стыкового соединения с криволинейным скосом одной кромки, двусторонний. Выполняется ручной дуговой сваркой при монтаже изделия. Усиление снято с обеих сторон. Параметр шероховатости шва:</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>- с лицевой стороны <math>Rz = 20</math> мкм;</li> <li>- с оборотной <math>Rz = 80</math> мкм</li> </ul>			
<p>Шов углового соединения без скоса кромок, двусторонний, выполняемый механизированной сваркой под флюсом</p>			
<p>Тавровое соединение, сваренное на монтаже односторонним прерывистым швом катетом 5 мм, длина провариваемого участка шва 100 мм, шаг 200 мм механизированной сваркой в <math>CO_2</math></p>			

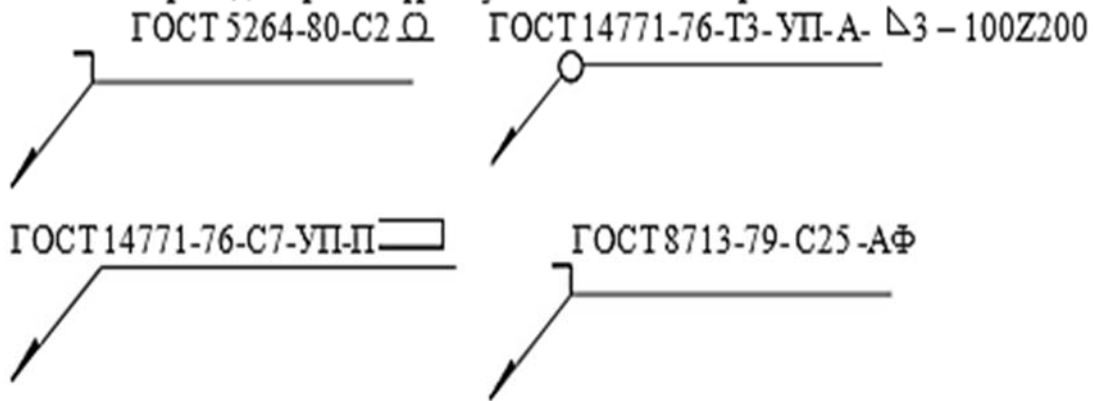
Рисунок 1.3 – Примеры условных обозначений сварных швов на чертежах

### Задание

Выполните задание по вариантам, указанным на рисунке 1.4.

### Вариант 1

1. Изобразите эскиз сварного соединения с обозначением всех конструктивных элементов шва. Приведите расшифровку обозначения сварного шва.

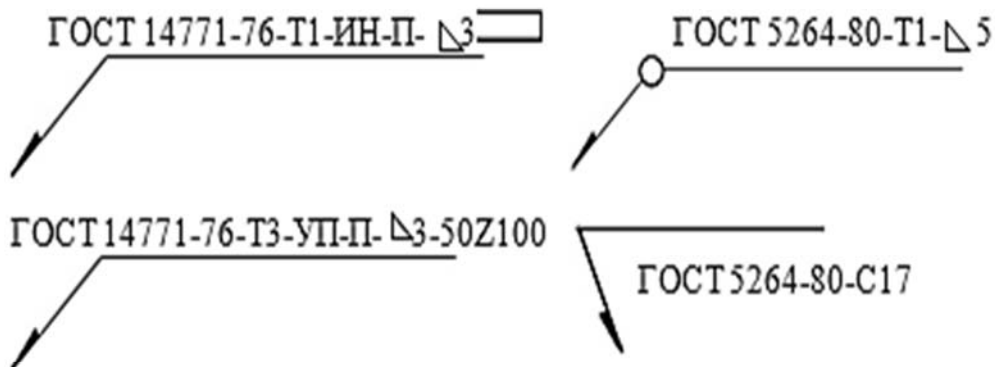


2. Найдите ошибки в обозначении сварных швов:

ГОСТ 5264-80-C6-Δ 5  
 ГОСТ 14771-76-T1-УП-П-Δ5- 50Z100  
 ГОСТ 8713-79-C4-ПФФ  
 ГОСТ 11534-75-T1-Δ 8  
 ГОСТ 14771-76-Н1-УН-П- Δ 5

### Вариант 2

1. Изобразите эскиз сварного соединения с обозначением всех конструктивных элементов шва. Приведите расшифровку обозначения сварного шва.



2. Найдите ошибки в обозначении сварных швов:

ГОСТ 23518-79-T1-ИП-П-50Z100  
 ГОСТ 16037-80-C17Δ 3  
 ГОСТ 14771-76-Н2-УН-А-Δ 5  
 ГОСТ 11534-75-C2-МФФ  
 ГОСТ 11534-75-T1Δ8

Рисунок 1.4 – Варианты индивидуальных заданий

## 2 Практическое занятие № 2. Расчет элементов сварных соединений, выполненных встык по предельному состоянию и допускаемым напряжениям

В современной практике проектирования можно выделить два основных метода расчета сварных конструкций на прочность:

- 1) метод допускаемых напряжений (применяется в машиностроении);
- 2) метод предельных состояний (применяется в строительной отрасли).

Сущность метода допускаемых напряжений состоит в следующем: размеры элементов конструкции назначаются из условия, чтобы действующие в них напряжения от действия нормативных нагрузок (в нормальном режиме эксплуатации) не превышали допускаемых напряжений  $[\sigma]$  и  $[\tau]$ . В методе отношение предела прочности материала к допускаемым напряжениям было названо коэффициентом запаса прочности  $n$ .

Допускаемые напряжения при растяжении  $[\sigma]_p$  называют основными. Допускаемые напряжения при других видах внешних нагрузок определяются как производные от основных  $[\sigma]_p$ .

Для конструкционных сталей допускаемые напряжения в сварных швах устанавливаются в зависимости от допускаемых напряжений основного металла и зависят от следующих факторов: механических свойств (предел текучести, предел прочности), рода нагрузок (растяжение, сжатие, изгиб, кручение и срез), характера нагрузок (переменные или статические), расчетной температуры, технологии выполнения швов. Например, при сварке низкоуглеродистой стали марки Ст3, для которой допускаемое напряжение на растяжение  $[\sigma]_p = 160$  МПа, допускаемые напряжения в швах, выполненных автоматической сваркой и сварочными электродами Э42А, будут следующие:  $[\sigma']_p = 160$  МПа;  $[\sigma']_{сж} = 160$  МПа;  $[\tau'] = 100$  МПа. При сварке электродами Э42:  $[\sigma]_p = 144$  МПа;  $[\sigma']_{сж} = 160$  МПа;  $[\tau'] = 96$  МПа, где  $[\tau']$  – допускаемое напряжение в шве при срезе [1, с. 21].

Для сварных швов, нагруженных комбинированной нагрузкой, результирующие эквивалентные напряжения в шве определяются следующим соотношением:

$$S_w = \sqrt{\sigma_{\perp}^2 + 3 \cdot (\tau_{\perp}^2 + \tau_{\parallel}^2)}, \quad (2.1)$$

где  $\sigma_{\perp}$  – нормальное напряжение, перпендикулярное сечению шва, МПа;

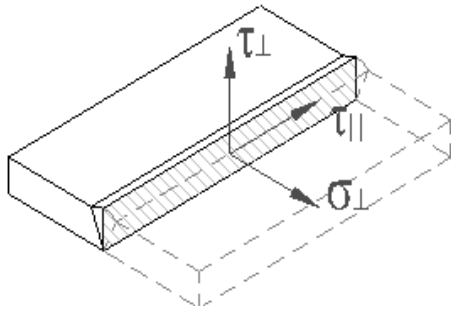
$\tau_{\perp}$  – касательное напряжение, перпендикулярное оси шва, МПа;

$\tau_{\parallel}$  – касательное напряжение вдоль оси шва, МПа (рисунок 2.1).

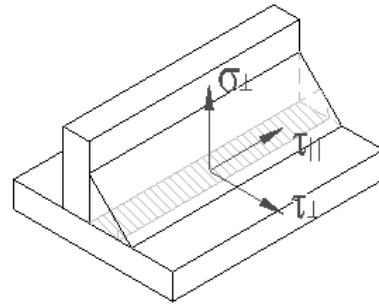
Формулы для определения отдельных компонент напряжений представлены в таблице 2.1.

Для получения практических навыков по данному вопросу необходимо выполнить задание 1.

а)



б)



а – стыковой шов; б – угловой шов

Рисунок 2.1 – Компоненты напряжений при комбинированной внешней нагрузке

Таблица 2.1– Расчет компонент напряжений в стыковых швах

Схема нагрузки шва		Формула для компоненты напряжений
Вид нагрузки	Эскиз	
Растяжение/сжатие		$\sigma_{\perp} = \frac{N}{A_w} = \frac{N}{L_w \cdot a_w}$
Сдвиг (срез)		$\tau_{//} = \frac{N}{A_w} = \frac{N}{L_w \cdot a_w}$
Изгиб		$\sigma_{\perp} = \frac{M}{W_w} = \frac{6 \cdot M}{L_w^2 \cdot a_w}$
Изгиб		$\sigma_{\perp} = \frac{M}{W_w} = \frac{6 \cdot M}{L_w \cdot a_w^2}$
Кручение		$\tau_{\perp} = \frac{T}{Z_w} = \frac{T}{\delta \cdot L_w \cdot a_w^2};$ $\delta = \frac{L_w}{3L_w + 1,8a_w}$
Растяжение косоуго шва		$\sigma_{\perp} = \frac{N \cdot \cos \alpha}{A_w} = \frac{N \cdot \cos^2 \alpha}{L_w \cdot a_w}$ $\tau_{//} = \frac{N \cdot \sin \alpha}{A_w} = \frac{N \cdot \sin 2\alpha}{2 \cdot L_w \cdot a_w}$
Растяжение/сжатие кольцевого шва		$\sigma_{\perp} = \frac{N}{A_w} = \frac{4 \cdot N}{\pi(D^2 - d^2)};$ $d = D - 2 \cdot a_w$

*Примечание* –  $A_w$  – площадь сечения шва в расчетах на прочность, мм<sup>2</sup>;  $a_w$  – толщина шва в расчетах на прочность, мм;  $L_w$  – эффективная длина сварного шва, мм;  $W_w$  – момент сопротивления сечения шва при изгибе, мм<sup>3</sup>;  $Z_w$  – момент сопротивления сечения шва при кручении, мм<sup>3</sup>


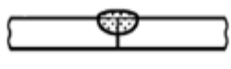
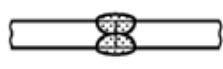


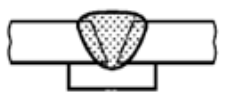
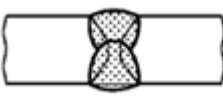
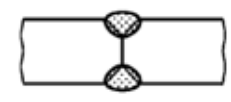

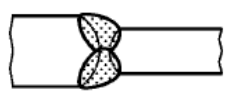
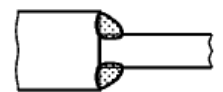
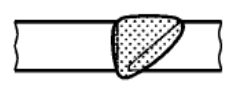
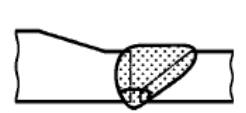
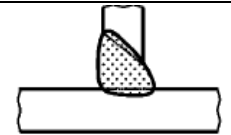
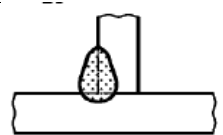
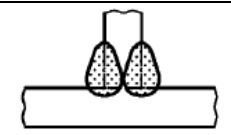
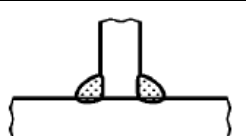
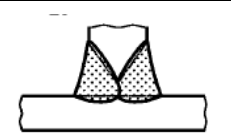
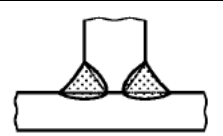
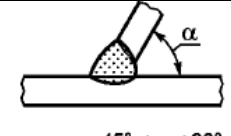
### Задание 1

Определите на эскизе толщину шва  $a_w$ , которая применяется в прочностных расчетах. Для каждого случая укажите тип соединения (стыковое, угловое и т. д.), охарактеризуйте проплавление (полное, неполное, частичное) и подготовку деталей под сварку. Результаты оформите по примеру в таблице 2.2. Эскизы сварных соединений по вариантам задания приведены в таблице 2.3.

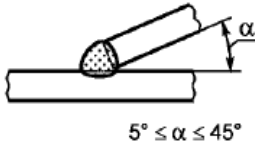
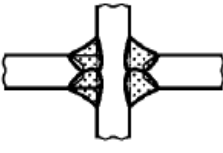
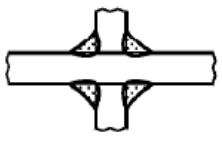
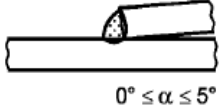


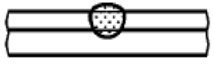
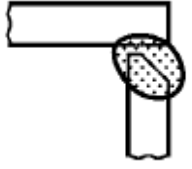
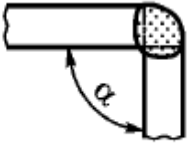
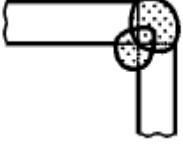
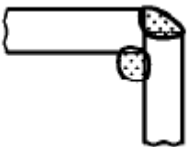
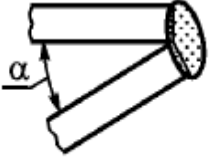
Таблица 2.2 – Пример выполнения задания 1

Эскиз	Тип соединения	Характеристика проплавления*	Подготовка деталей под сварку
 <p>01</p>	Стыковое (BW)	Полное проплавление	Без скоса кромок и зазора
 <p>02</p> <p><math>135^\circ \leq \alpha \leq 180^\circ</math></p>	Стыковое (BW)	Полное проплавление	Без скоса кромок
<p><i>Примечание</i> – * – частичное проплавление – проплавление, которое преднамеренно не является полным; неполное проплавление – проплавление, глубина которого менее установленной</p>			

Таблица 2.3 – Эскизы сварных соединений

Номер варианта	Эскиз сварного соединения			
1				
2				
3				
4				
5				 <p><math>45^\circ \leq \alpha \leq 90^\circ</math></p>

## Окончание таблицы 2.3

Номер варианта	Эскиз сварного соединения			
6	 $5^\circ \leq \alpha \leq 45^\circ$			 $0^\circ \leq \alpha \leq 5^\circ$
7				
8	 $30^\circ \leq \alpha \leq 135^\circ$			 $0^\circ \leq \alpha \leq 30^\circ$

**Задание 2**

Определите длину стыкового сварного шва типа С7 (двухсторонний без разделки кромок), который сможет воспринимать заданную растягивающую силу  $N$  (таблица 2.4). Сила приложена по линии центра тяжести сварного соединения. Расчет выполнить по допускаемым напряжениям  $[\sigma]_p$ . Шов выполняется на выводных планках.

Таблица 2.4 – Исходные данные к заданию 2

Номер варианта	Способ сварки, материал	Сварочный материал	Толщина деталей $S$ , мм	Сила $N$ , кН	Допускаемое напряжение на растяжение $[\sigma]_p$ , МПа
0	Под флюсом	Св-08А Ø1,6	6	57	160
1	РДС, Ст 3	Э42А Ø3	3	14	160
2	РДС, Ст 3	Э42 Ø4	4	23	144
3	Под флюсом, Ст 3	Св-08А Ø1,6	7	78	160
4	Механизированная в $CO_2$ , Ст 3	Св-08Г2С Ø1,2	5	40	160

На стыковой шов действует нагрузка на растяжение, а значит в его сечении возникает только компонента нормальных напряжений  $\sigma_{\perp} = \frac{N}{A_w} = \frac{N}{L_w \cdot a_w}$ .

Толщина шва будет равна толщине свариваемых деталей:  $a_w = S = 6$  мм.

Условие прочности будет выглядеть следующим образом:  $\sigma_{\perp} = \frac{N}{L_w \cdot a_w} \leq [\sigma]_p$ ,

откуда эффективная длина шва

$$L_w = \frac{N}{[\sigma]_p \cdot a_w} = \frac{57 \cdot 10^3}{160 \cdot 10^6 \cdot 6 \cdot 10^{-3}} = 0,059 \text{ м.}$$

Так как по условию задачи шов выполнен на выводных планках, то с учетом округления принимаем длину, равную 60 мм.

### **3 Практическое занятие № 3. Расчет элементов сварных соединений, выполненных внахлестку по предельному состоянию и допускаемым напряжениям**

Особенность методики расчета по предельным состояниям состоит в том, что рассматривается некоторое расчетное предельное состояние, а один коэффициент запаса  $n$  заменяется системой расчетных коэффициентов: по напряжениям, по нагрузкам, по условиям возведения и эксплуатации конструкции.

Существует несколько предельных состояний, ограничивающих возможность нормальной эксплуатации конструкций. Первое расчетное предельное состояние определяется несущей способностью конструкции: ее прочностью, устойчивостью, выносливостью при динамических и переменных нагрузках. Второе расчетное предельное состояние обусловлено наибольшей деформацией конструкции: прогибами при статических нагрузках, колебаниями при динамических. Третье расчетное предельное состояние характеризуется максимально допустимыми местными повреждениями, например, величиной раскрытия трещин, коррозией и т. п.

В основу расчета по первому предельному состоянию положены так называемые нормативные сопротивления  $R_n$ . Значения  $R_n$  устанавливаются нормами на проектирование с учетом условий контроля и статистической изменчивости механических свойств материала. В качестве нормативного сопротивления принимают минимальный предел текучести стали  $\sigma_T$  (или предел прочности  $\sigma_B$ ).

С учетом неоднородности свойств материала нормативные сопротивления заменяются расчетными сопротивлениями  $R$ . Расчетное сопротивление устанавливают как частное от деления  $R_n$  на коэффициент надежности по материалу. В металлических конструкциях различают два вида расчетного

сопротивления  $R$ :  $R_y$  – расчетное сопротивление, установленное по пределу текучести и используемое в расчетах, предполагающих упругую работу материала;  $R_u$  – расчетное сопротивление, установленное по пределу прочности и используемое в расчетах конструкций, где допустимы значительные пластические деформации.

Нормативная нагрузка – это нагрузка, соответствующая нормальным условиям эксплуатации сооружения, ее значение устанавливается нормами на проектирование (ТКП, СТБ и пр.). Нагрузки, получаемые путем умножения их нормативных значений на коэффициент надежности по нагрузке, называются расчетными. Расчетные нагрузки являются наибольшими нагрузками, которые могут возникнуть за время эксплуатации сооружений.

Применяемые сварочные материалы и технология сварки должны обеспечивать значение временного сопротивления металла шва не ниже нормативного значения временного сопротивления  $R_u$  основного металла, а также значения твердости, ударной вязкости и относительного удлинения металла сварных соединений, установленные соответствующими нормативными документами.

Согласно [2, п. 4.5.3] расчетное сопротивление сварного соединения должно удовлетворять двум условиям:

$$\sqrt{\sigma_{\perp}^2 + 3 \cdot (\tau_{\perp}^2 + \tau_{\parallel}^2)} \leq \frac{\sigma_B}{\gamma_2};$$

$$\sigma_{\perp} \leq 0,9 \frac{\sigma_B}{\gamma_2}, \quad (3.1)$$

где  $\sigma_B$  – номинальный предел прочности менее прочной детали соединения, МПа;

$\gamma_2$  – частный коэффициент безопасности.

Компоненты напряжения рассчитываются по формулам таблицы 3.1.

В [2] рекомендуемое значение  $\gamma_2 = 1,25$ . По установленным в [3] параметрам  $\gamma_2 = \gamma_u = 1,3$ , где  $\gamma_u$  – коэффициент надежности для элементов, рассчитываемых на прочность с использованием расчетных сопротивлений по временному сопротивлению стали, т. е. с использованием расчетных сопротивлений  $R_u$ .

В угловых сварных швах при одном и том же катете  $K$  толщина шва  $a_w$  может существенно отличаться (рисунок 3.1). Поэтому для ее задания в расчет вводят поправочный коэффициент для угловых сварных швов  $\beta = 0,7 \dots 1,1$ , который характеризует механические свойства свариваемых материалов и технологию сварки:  $a_w = \beta \cdot K$ .

Для проведения прочностных расчетов сварных соединений необходимо, в первую очередь, хорошо ориентироваться в основных типах соединений и их геометрических характеристиках. Это позволит правильно выбрать расчетные формулы и размеры сварных швов.



Таблица 3.1 – Расчет компонент напряжений в угловых швах

Схема нагрузки шва		Формула для компоненты напряжений
Вид нагрузки	Эскиз	
Отрыв		$\sigma_{\perp} = \frac{F_z}{A_w} = \frac{F_z}{L_w \cdot a_w}$
Срез		$\tau_{\perp} = \tau_x = \frac{F_x}{A_w}; \tau_{//} = \tau_y = \frac{F_y}{A_w}$
Изгибающий момент		$\sigma_{\perp} = \frac{M \cdot r_y}{I_{wx}}$
Крутящий момент		$\tau_{\perp} = \tau_x = \frac{T \cdot r_y}{J_w}; \tau_{//} = \tau_y = \frac{T \cdot r_x}{J_w}$
<p><i>Примечание</i> – <math>r_x, r_y</math> – радиусы инерции сечения шва относительно осей, мм; <math>I_{wx}, I_{wy}</math> – моменты инерции сечения шва относительно осей, мм<sup>4</sup>; <math>J_w</math> – полярный момент инерции сечения шва, мм<sup>4</sup></p>		

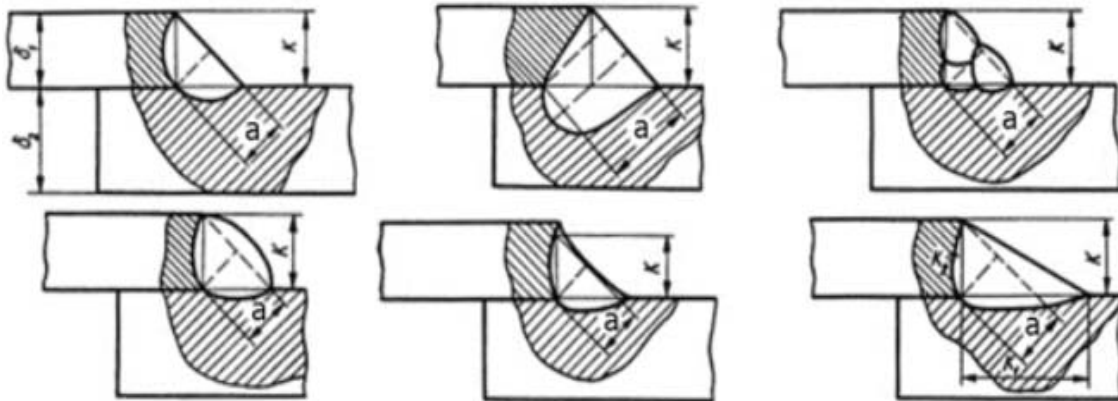


Рисунок 3.1 – Толщина угловых сварных швов

### Задание

Рассчитайте соединение фасонки из стали С245 с внецентренным нагружением (рисунок 3.2) по первому предельному состоянию. Раскос растянут силой  $F_{Ed}$ , эксцентриситет приложения силы на сварное соединение  $e$ . Фасонка приварена к колонне двумя угловыми швами катетом  $K$  (таблица 3.2).

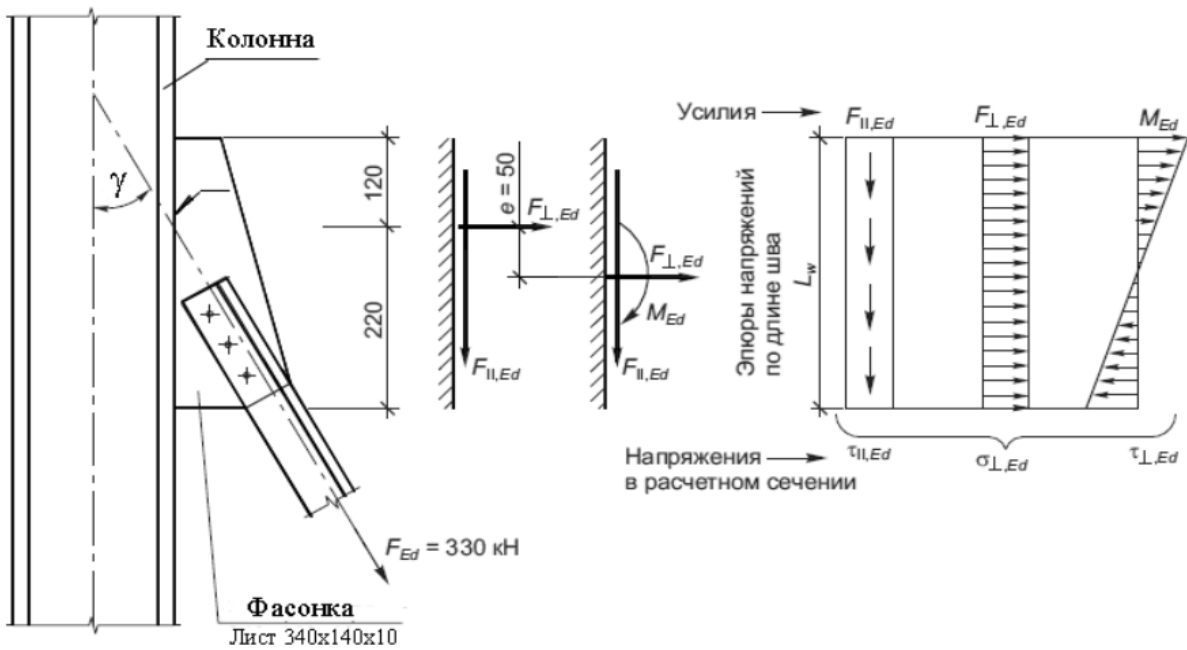


Рисунок 3.2 – Сварное соединение узловой фасонки при внецентренном нагружении

Таблица 3.2 – Исходные данные к заданию

Номер варианта	Сила $F_{Ed}$ , кН	Эксцентриситет $e$ , мм	Катет шва $K$ , мм	Угол $\gamma$ , град	Предел прочности $\sigma_u$ , МПа
0	330	50	5	30	360
1	350	60	7	45	
2	250	70	6	60	
3	180	40	4	45	
4	200	80	5	60	

Находим расчетные геометрические параметры сварного соединения. Эффективная толщина углового шва [2, п. 4.5.2]

$$a_w = K \cdot \cos 45 = 5 \cdot \sqrt{2} / 2 = 3,5 \text{ мм.} \quad (3.2)$$

Эффективная длина одностороннего шва

$$L_w = L - 2a_w = 34 - 0,7 = 33,3 \text{ см.}$$

Определяем усилия в плоскости сварного соединения:

$$F_{//,Ed} = F_{Ed} \cdot \cos \gamma = 286 \text{ кН;}$$

$$F_{\perp,Ed} = F_{Ed} \cdot \sin \gamma = 165 \text{ кН;}$$

$$M_{Ed} = F_{\perp,Ed} \cdot e = 165 \cdot 5 = 825 \text{ кН} \cdot \text{см.}$$

Выполняем расчет несущей способности сварных угловых швов по направленному методу [2, п. 4.5.3.2]. Компоненты напряжений в плоскости сварного шва показаны на рисунке 3.3.

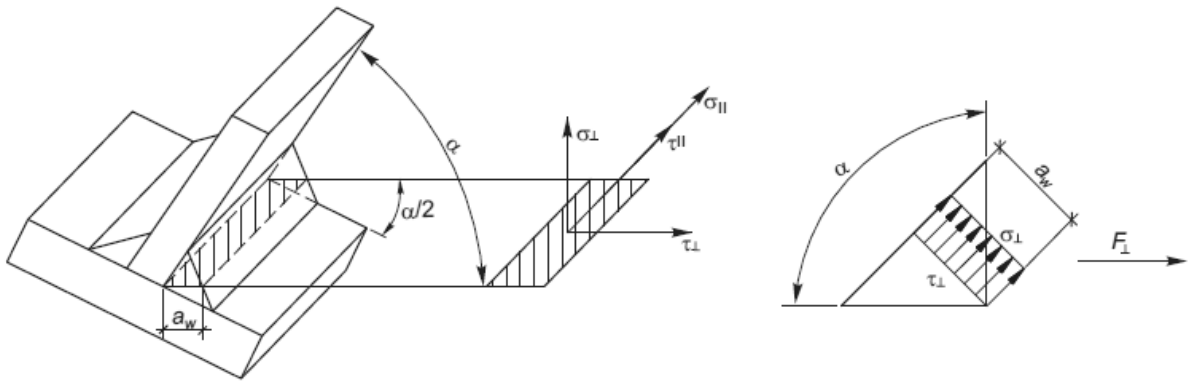


Рисунок 3.3 – Распределение напряжений в угловом сварном шве от поперечной силы

Определяем напряжения в крайних точках швов:

$$\tau_{//,Ed} = \frac{F_{//,Ed}}{2 \cdot a_w \cdot L_w} = \frac{286}{2 \cdot 0,35 \cdot 33,3} = 12,27 \text{ кН/см}^2; \quad (3.3)$$

$$\begin{aligned} \tau_{\perp,Ed} = \sigma_{\perp,Ed} &= \left( \frac{F_{\perp,Ed}}{2 \cdot a_w \cdot L_w} + \frac{M_{Ed}}{W_w} \right) \frac{\sqrt{2}}{2} = \left( \frac{F_{\perp,Ed}}{2 \cdot a_w \cdot L_w} + \frac{6M_{Ed}}{2 \cdot a_w \cdot L_w^2} \right) \frac{\sqrt{2}}{2} = \\ &= \left( \frac{165}{2 \cdot 0,35 \cdot 33,3} + \frac{6 \cdot 825}{2 \cdot 0,35 \cdot 33,3^2} \right) \frac{\sqrt{2}}{2} = 9,55 \text{ кН/см}^2. \end{aligned} \quad (3.4)$$

Проверяем по формулам (3.1) прочность швов:

$$\sqrt{9,55^2 + 3 \cdot (9,55^2 + 12,27^2)} = 28,57 \text{ кН/см}^2 < \frac{36}{1,25} = 28,8 \text{ кН/см}^2;$$

$$9,55 \text{ кН/см}^2 < 0,9 \frac{36}{1,25} = 25,92 \text{ кН/см}^2.$$

Несущая способность сварных швов, вычисленная по направленному методу, обеспечена.

Выполним расчет соединения по упрощенной методике [2, п. 4.5.3.3]. Для этого находим нагрузки на единицу длины шва (поперечную силу  $V_{Ed}$  и осевую силу  $N_{Ed}$ ) в верхней крайней точке:

$$V_{//,Ed} = \frac{F_{//,Ed}}{L_w} = \frac{286}{33,3} = 8,58 \text{ кН/см}; \quad (3.5)$$

$$N_{\perp,Ed} = \frac{F_{\perp,Ed}}{L_w} + \frac{6M_{Ed}}{L_w^2} = \frac{165}{33,3} + \frac{6 \cdot 825}{33,3^2} = 9,42 \text{ кН/см}. \quad (3.6)$$

Расчетное значение внешних усилий, действующих на единицу длины сварного шва:

$$F_{w,Ed} = \sqrt{V_{//,Ed}^2 + N_{\perp,Ed}^2} = \sqrt{8,58^2 + 9,42^2} = 12,74 \text{ кН/см}. \quad (3.7)$$

Независимо от ориентации плоскости сечения сварного шва относительно направления приложения силы, расчетную несущую способность сварного соединения  $F_{w,Rd}$  определяем по формуле

$$F_{w,Rd} = \frac{\sigma_u}{\sqrt{3} \cdot \beta_w \cdot \gamma_2} \cdot 2 \cdot a_w = \frac{36}{\sqrt{3} \cdot 0,8 \cdot 1,25} \cdot 2 \cdot 0,35 = 14,55 \text{ кН/см}, \quad (3.8)$$

где  $\beta_w$  – поправочный коэффициент для угловых сварных швов, для стали С245  $\beta_w = 0,8$  [2, таблица 4.1].

Проверка прочности двухстороннего шва выполнена:

$$F_{w,Ed} = 12,74 \text{ кН/см} < F_{w,Rd} = 14,55 \text{ кН/см}.$$

#### **4 Практическое занятие № 4. Расчет сварных соединений, выполненных контактной точечной сваркой**

Прочность сварных соединений при контактной точечной сварке (КТС) зависит от диаметра ядра точки  $d$ , который устанавливается ГОСТ 15878–79 [4] для требуемой толщины свариваемых деталей  $S$ . Минимальный диаметр ядра  $d$ , мм, можно вычислить по следующей зависимости:

$$d = 2 \cdot S + 3. \quad (4.1)$$

Сварные соединения при точечной сварке могут работать как на отрыв (рисунок 4.1, *а*), так и на срез (рисунок 4.1, *б*). При проектировании точки в сварном соединении следует располагать таким образом, чтобы они воспринимали преимущественно усилия среза, а не отрыва.

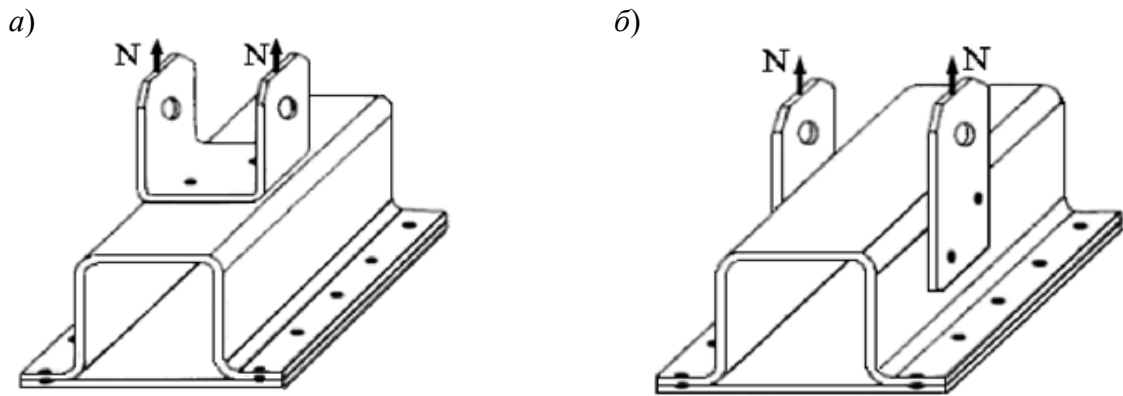


Рисунок 4.1 – Детали, сваренные контактной точечной сваркой

При расчете на срез сварных соединений, выполняемых КТС, как правило, требуется определить требуемое количество точек  $n_t$ , исходя из следующей зависимости:

$$\tau = \frac{N}{A_w} = \frac{N}{\frac{\pi d^2}{4} \cdot n_m} \leq [\tau'], \quad (4.2)$$

где  $N$  – нагрузка на срез, Н;

$[\tau']$  – допускаемое напряжение в точке при срезе, МПа;

$d$  – диаметр точки, мм;

$n_t$  – количество точек.

При назначении диаметра сварной точки согласно [4] расчет прочности сварной точки можно производить только на срез.

При работе сварной точки на отрыв расчетное напряжение

$$\sigma = \frac{N}{A_w} = \frac{N}{\frac{\pi d^2}{4} \cdot n_t} \leq [\sigma'], \quad (4.3)$$

где  $[\sigma']$  – допускаемое напряжение в точке при отрыве,  $[\sigma'] < [\tau']$ .

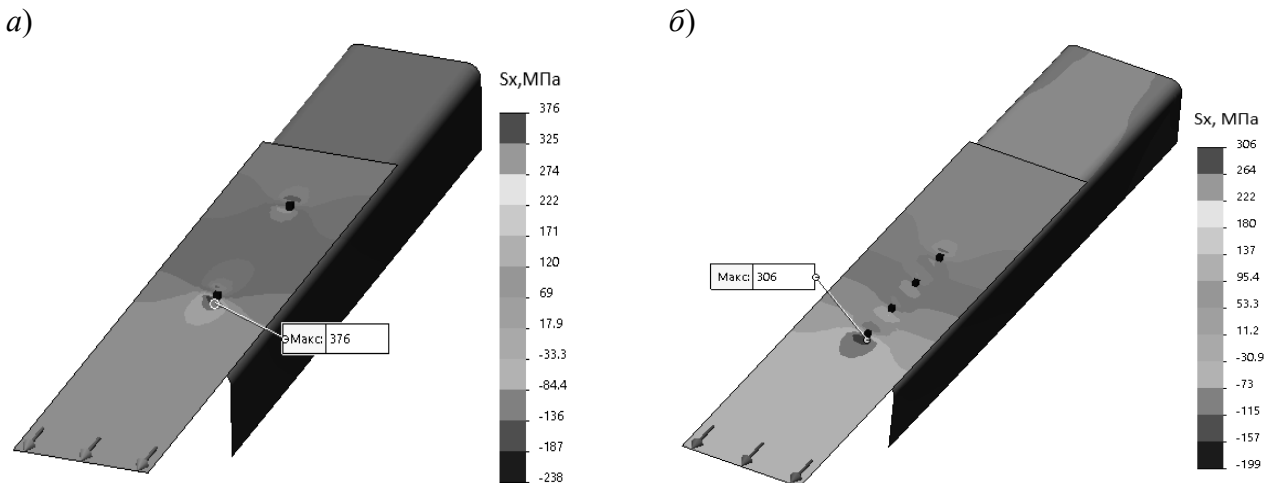
Допускаемые напряжения для соединений, выполняемых контактной точечной сваркой, целесообразно назначать по результатам экспериментальных испытаний образцов-свидетелей. Условно, при КТС допускаемые напряжения могут быть приняты: на срез  $[\tau'] = (0,4 \dots 0,5)[\sigma]_p$ ; на отрыв  $[\sigma'] = (0,25 \dots 0,3)[\sigma]_p$ .

Расстояние между центрами точек в соединении называется шагом  $t$ , который назначается из технологических и конструктивных соображений. Для предотвращения шунтирования сварочного тока через соседние точки шаг должен быть равен:

$$t \geq (3 \dots 5)d. \quad (4.4)$$

При проведении расчетов по формулам (4.2) и (4.3) предполагается следующее допущение: нагрузка распределяется равномерно по всем сваренным точкам. Однако при приложении внешней нагрузки вдоль линии расположения точек наблюдается неравномерность распределения напряжений в сварной конструкции. Это можно проследить по результатам расчета конечно-элементной модели сварного соединения (рисунок 4.2).

В сварном соединении с двумя точками (см. рисунок 4.2, *а*) в детали на удалении от точек нормальные напряжения составляют порядка 170...180 МПа. В зоне первой точки, расположенной ближе к линии действия нагрузки, наблюдаем растягивающие напряжения величиной 376 МПа, за второй точкой – сжимающие нормальные напряжения величиной 238 МПа (рисунок 4.2, *а*). При приложении внешней нагрузки на растяжение 10 кН к листовой детали толщиной 1 мм нормальные напряжения в зоне крайних сварных точек практически равны пределу прочности материала. Очевидно, что необходимо увеличить количество сварных точек для обеспечения несущей способности сварного соединения.



*а* – две сварные точки; *б* – четыре сварные точки

Рисунок 4.2 – Распределение нормальных напряжений в сварной конструкции

С увеличением количества сварных точек до четырех (см . рисунок 4.2, *б*) в листовой детали на удалении от точек нормальные напряжения составляют порядка 170 МПа, в зоне первой точки – 306 МПа, за сварными точками наблюдаем сжимающие нормальные напряжения величиной 199 МПа. Увеличение количества сварных точек обеспечивает снижение концентрации напряжений.

### Задание

Определите количество сварных точек для конструкции, представленной на рисунке 4.3. Сила  $N$  приложена по линии центра тяжести сечения листа. Исходные данные выбираются из таблицы 4.1. Начертите чертеж сварной конструкции с указанием обозначения сварных швов и шага между точками.

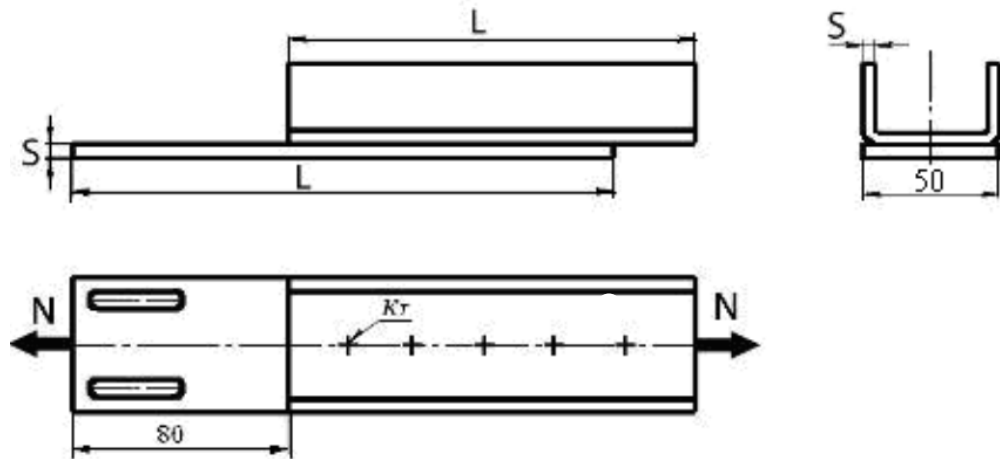


Рисунок 4.3 – Конструкция, выполняемая КТС

Таблица 4.1 – Исходные данные к заданию

Номер варианта	Допускаемое напряжение на срез $[\tau']$ , МПа	Толщина S, мм	Сила N, кН	Длина L, мм
1	70	1	10	240
2		2	15	260
3		3	20	260
4		4	30	280

Для проведения расчета необходимо вначале определить минимальный диаметр литого ядра по формуле (4.1). Далее, из формулы (4.2) выразить и рассчитать требуемое количество точек  $n_r$ . Расчетное число точек округлить до целого значения в сторону увеличения.

Последним этапом расчета является размещение сварных точек на чертеже и проверка габаритов конструкции.

Проверка габаритов осуществляется исходя из следующих условий:

1) расстояние от края детали до сварной точки должно быть не менее 15...20 мм;

2) для предотвращения шунтирования сварочного тока шаг между точками  $t$  должен быть не менее значения, вычисляемого по формуле (4.4). Вначале следует принять максимальный шаг  $t = 5d$ . Если габариты конструкции не позволят разместить точки с таким шагом, то уменьшить шаг до  $4d$ ;

3) диаметр стандартных сварочных электродов составляет не менее 20 мм (в рассматриваемом примере ширина верхней детали должна обеспечивать возможность токоподвода).

## 5 Практическое занятие № 5. Расчет сварных соединений на усталость

Современные методы расчета прочности деталей основаны на гипотезах непрерывности, однородности и изотропности материала. В действительности распределение усилий между зернами металла происходит неравномерно. В некоторых зернах могут иметь место значительные пластические деформации, в результате чего образуются микротрещины. При переменных нагрузках они имеют тенденцию развиваться: сначала развитие трещин происходит очень медленно, далее постепенно ускоряется, а на последнем этапе происходит внезапное разрушение. При этом местные напряжения оказываются опасными для прочности не только хрупких, но и пластичных металлов.

Анализ природы усталостного разрушения очень сложен, т. к. требует изучения неоднородной среды (кристаллиты и межкристаллические среды). В сварных соединениях задача анализа значительно усложняется наличием остаточных напряжений и неоднородностью свойств различных зон наплавленного и основного металлов.

Прочность при переменных нагрузках зависит главным образом от числа циклов нагружения, амплитуды изменения напряжения, формы и размеров испытываемых образцов, их материала, состояния поверхности, вида нагружения (изгиб, кручение), свойств среды, в которой производится испытание (воздух, вода и т. п.).

На рисунке 5.1 изображена диаграмма усталостной прочности металла в зависимости от числа циклов нагружения, построенная в полулогарифмических координатах.

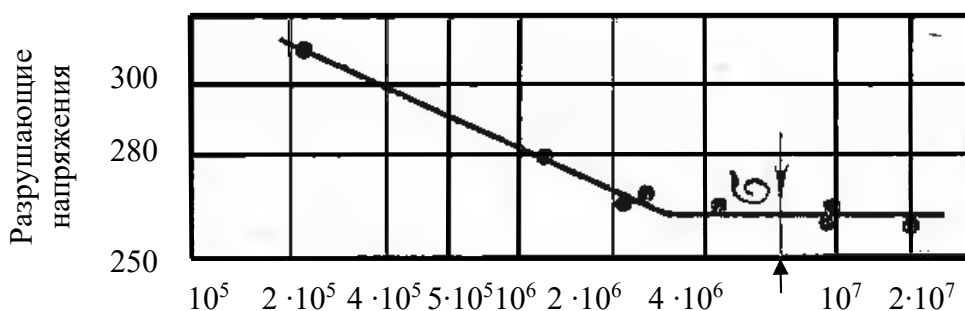


Рисунок 5.1 – Диаграмма прочности стали в зависимости от числа нагружений N

Число циклов нагружения в логарифмическом масштабе отложено по оси абсцисс, а значения разрушающих напряжений – по оси ординат. Опытами подтверждено, что зависимость  $\sigma = f(N)$  (рисунок 5.1) при построении в этих координатах может быть изображена двумя отрезками прямой: наклонным и горизонтальным. Горизонтальная прямая соответствует пределу выносливости.



Максимальное напряжение, при котором материал не разрушается при достаточно большом числе циклов нагружения, называется *пределом выносливости*. При испытаниях стальных образцов предел выносливости определяют при  $N = 10^7$ .

Если образец испытывают при меньшем числе нагружений, то значение разрушающих напряжений называют *пределом ограниченной выносливости*.

Предел выносливости зависит в значительной степени от *характеристики цикла*. Цикл – совокупность всех значений напряжений за время одного периода нагружения.

Прочность деталей конструкций при переменных нагрузках зависит от концентрации напряжений. Эффективным коэффициентом концентрации напряжений  $K_\sigma$ , называется отношение предела выносливости гладкого образца к пределу выносливости образца при наличии концентратора;  $K_\sigma \geq 1$ , причем, чем ближе  $K_\sigma$  к единице, тем лучше работает изделие.

Расчет прочности сварных конструкций, работающих под переменными нагрузками, производится по марке металла, характеристике цикла  $r$ , эффективным коэффициентам концентрации напряжений  $K_\sigma$  и продолжительности эксплуатации, определяемой числом нагружений  $N$ .

При расчетах машиностроительных сварных соединений используют расчетную формулу

$$\sigma = \frac{F}{A} \leq [\sigma]_p \cdot \gamma,$$

где  $\gamma$  – коэффициент снижения допускаемых напряжений.

Для строительных конструкций расчет прочности сварных соединений производят с учетом расчетных сопротивлений. Значения расчетных сопротивлений при переменных нагрузках умножают на коэффициент  $\gamma$ . Если наибольшее напряжение растягивающее, то

$$\gamma = c / (a - b \cdot r).$$

Или для сжимающих наибольших напряжений

$$\gamma = c / (b - a \cdot r),$$

где  $r$  – характеристика цикла;

$a$ ,  $b$  и  $c$  – коэффициенты (таблица 5.1).

При расчете по строительным нормам каждый тип соединения причисляется к одной из восьми условных групп (таблица 5.2).

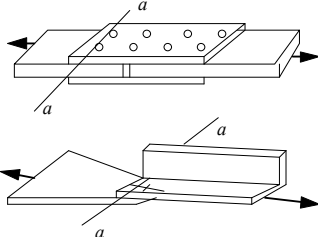
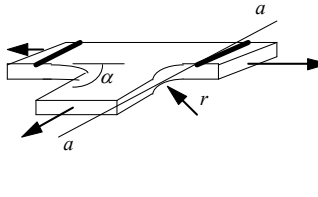
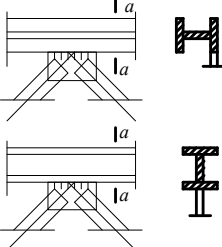
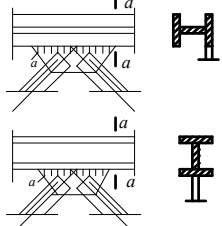
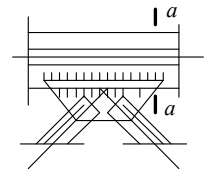
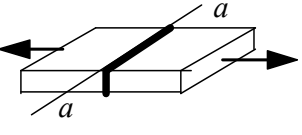
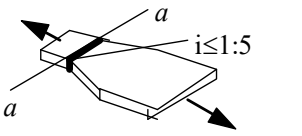
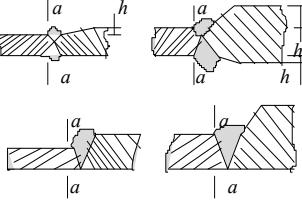
Таблица 5.1 – Значения коэффициентов а, b и с

Класс стали	Группа соединений	а	b	с при числе циклов n				
				$5 \cdot 10^5$	$10^6$	$2 \cdot 10^6$	$3 \cdot 10^6$	$5 \cdot 10^6$
С38/23	1	1,20	0,6	1,2	1,1	1,0	0,95	0,9
	2	1,30	0,7					
	3	1,55	0,95	1,3				
	4	1,85	1,25					
	5	2,10	1,5	1,4	1,2			
	6	2,75	2,15					
	7	3,50	2,90	1,4	1,2			
	8	4,80	4,20					
С 44/29 С 46/33	1	1,25	0,65	1,2	1,1	1,0	0,95	0,9
	2	1,45	0,85					
	3	1,80	1,20	1,4	1,2			
	4	2,40	1,80					
	5	2,75	2,15	1,6	1,3			
	6	3,80	3,20					
	7	4,80	4,20	1,6	1,3			
	8	6,00	5,40					

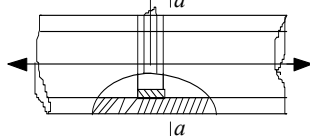
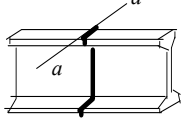
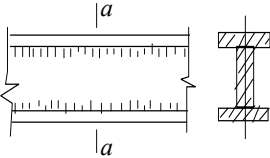
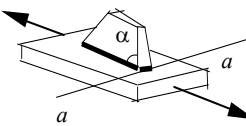
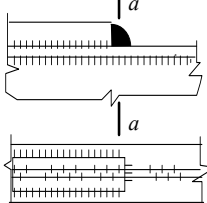
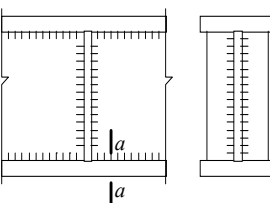
Таблица 5.2 – Группы элементов и соединений при расчете на усталость

Номер схемы	Схема элемента и расположение расчетного сечения	Характеристика элемента	Группа элемента
1	2	3	4
1		Основной металл с прокатными или обработанными механическим путем кромками. То же, с кромками, обрезанными машинной газовой резкой	1 2
2		Основной металл с обработанными механическим путем кромками, при разной ширине и радиусе перехода r, мм: 200 10	1 4
3		Основной металл в соединениях на высокопрочных болтах	1

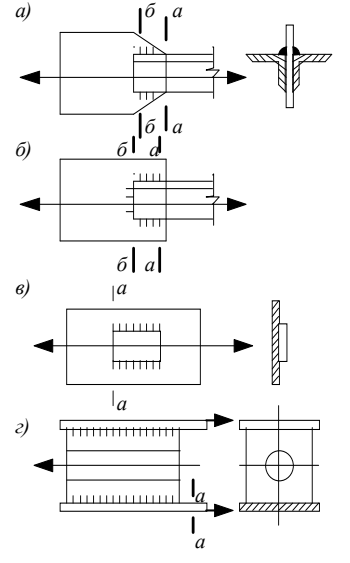
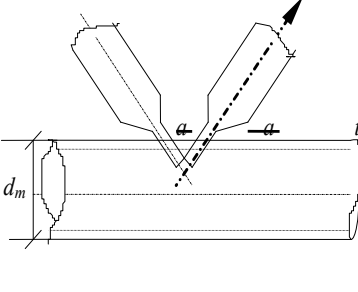
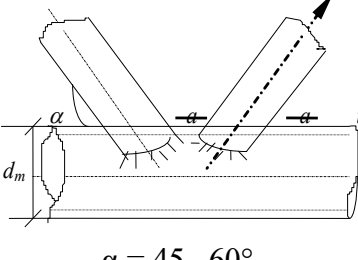
Продолжение таблицы 5.2

1	2	3	4
4		<p>Основной металл в болтовом (болты класса точности А) соединении в сечениях по отверстию:</p> <p>при парных накладках при односторонних накладках</p>	<p>4 4 5</p>
5		<p>Переход и закругление (класс чистоты газовой резки 1 или фрезеровка) при <math>\alpha \geq 72^\circ</math>, <math>r \geq \frac{b}{2}</math></p>	2
6		<p>Фасонки прямоугольной формы, приваренные встык или тавр к элементам конструкций без механической обработки перехода от фасонки к элементу</p>	7
7		<p>Фасонки, приваренные встык или в тавр к стенкам и поясам балок, а также к элементам ферм при <math>\alpha \leq 45^\circ</math></p>	4
8		<p>Фасонки прямоугольной или трапециевидной формы, приваренные к поясам балок внахлестку с обваркой по контуру нахлестки без механической обработки швов</p>	7
9		<p>Стыковой необработанный шов; нагрузка перпендикулярна сварному шву; стыкуемые элементы одинаковой ширины и толщины</p>	2
10		<p>Стыковой необработанный шов; стыкуемые элементы разной ширины или разной толщины</p>	5
11		<p>Основной металл в месте перехода к стыковому шву со снятым механическим способом усилением шва:</p> <p>при стыковании элементов одинаковой толщины и ширины то же, разной толщины и ширины</p>	<p>2 3</p>

Продолжение таблицы 5.2

1	2	3	4
12		Стыковой шов, выполненный на подкладном листе; нагрузка перпендикулярна сварному шву	4
13		Стыковой шов труб, выполненный на подкладном кольце	4
14		Соединение встык прокатных профилей	4
15		Сварные сечения двутаврового, таврового и других типов, сварные непрерывными продольными швами при действии усилия вдоль оси шва	2
16		Элемент со вспомогательным элементом, прикрепленным продольными швами, при $\alpha$ : $\leq 45^\circ$ $90^\circ$	4 7
17		Обрыв поясного листа без механической обработки поперечного (лобового) шва	7
18		Основной металл с поперечным швом; сварной шов двусторонний с плавным переходом к основному металлу	4
19		Основной металл растянутых поясов балок и элементов ферм вблизи диафрагм и ребер, приваренных угловыми швами	5
20		Основной металл в месте перехода к поперечному (лобовому) угловому шву	6

Окончание таблицы 5.2

1	2	3	4
21		<p>Основной металл в соединениях с фланговыми швами (в местах перехода от элемента к концам фланговых швов):</p> <ul style="list-style-type: none"> <li><i>a</i> – с двойными фланговыми швами</li> <li><i>б</i> – с фланговыми и лобовыми швами</li> <li><i>в</i> – при передаче усилия через основной металл</li> <li><i>г</i> – щеки анкеров для крепления стальных канатов</li> </ul>	<p>8 7 7 8</p>
22		<p>Основной металл трубы растянутого раскоса при отношении толщины к наружному диаметру трубы пояса:</p> <ul style="list-style-type: none"> <li><math>t_m/d_m \geq 1/14</math></li> <li><math>1/20 \leq t_m/d_m &lt; 1/14</math></li> </ul>	<p>7 8</p>
23	 <p style="text-align: center;"><math>\alpha = 45...60^\circ</math></p>	<p>Основной металл трубы растянутого раскоса при отношении диаметров раскоса и пояса <math>d_d/d_m = 0,4...0,7</math> и отношении толщины к наружному диаметру трубы пояса:</p> <ul style="list-style-type: none"> <li><math>t_m/d_m \geq 1/14</math></li> <li><math>1/20 \leq t_m/d_m &lt; 1/14</math></li> <li><math>1/35 &lt; t_m/d_m &lt; 1/20</math></li> </ul>	<p>6 7 8</p>

### Задание

Определить несущую способность прикрепления стальной полосы шириной  $l = 200$  мм и толщиной  $s = 10$  мм к стальной косынке лобовым швом длиной  $l_1 = 200$  мм и двумя фланговыми швами длиной  $l_2 = 150$  мм. Характеристика цикла нагружения – несимметричный,  $r = 0,2$ . Расчетное сопротивление  $R$  для основного металла при растяжении и расчетное сопротивление  $R_s$  при срезе для угловых швов указаны в таблице 5.3. Допускаемое напряжение находим при условии, что коэффициент условий работы  $m = 0,9$ , коэффициент безопасности  $k = 1,1$ . Проверить равнопрочность сварных швов основному металлу в зоне сварного соединения. Геометрические размеры сечения сварных швов, способ сварки, марка стали и число циклов нагружения и расчетные сопротивления указаны в таблице 5.3.

**Пример выполнения задания**

Допускаемые напряжения при статическом нагружении

$$[\sigma]_p = R \cdot m/k = 210 \cdot 0,90/1,1 = 172 \text{ МПа.}$$

В угловых швах

$$[\tau] = R_c \cdot m/k = 150 \cdot 0,90/1,1 = 122 \text{ МПа.}$$

Согласно таблице 5.2 сварное соединение относится к группе 8. По таблице 5.1 находим значения коэффициентов  $a = 4,8$ ,  $b = 4,2$  и  $c = 0,85$ .

$$\gamma = 0,85/(4,8 - 0,2 \cdot 4,2) = 0,215;$$

$$[\sigma]_p \cdot \gamma = 36,9 \text{ МПа.}$$

Несущая способность сварного соединения по основному металлу в зоне сварных швов

$$P = 1 \cdot s [\sigma]_p \cdot \gamma = 0,2 \cdot 0,01 \cdot 36,9 \cdot 10^6 = 73800 \text{ Н.}$$

Таблица 5.3 – Исходные данные к заданию

Номер варианта	Марка стали	Способ сварки	Катет сварного шва, мм	Число циклов нагружения $n$	Расчетные сопротивления при растяжении $r$ , МПа	Расчетные сопротивления при срезе $r_c$ , МПа		
1	С 38/23	РДС	10	$5 \cdot 10^6$	210	150		
2	С 38/23	РДС	8	$5 \cdot 10^6$				
3	С 38/23	РДС	6	$2 \cdot 10^6$				
4	С 44/29	РДС	10	$2 \cdot 10^6$	265	175		
5	С 44/29	РДС	8	$5 \cdot 10^5$				
6	С 44/29	РДС	6	$5 \cdot 10^5$				
7	С 44/29	В CO <sub>2</sub>	10	$5 \cdot 10^6$				
8	С 44/29	В CO <sub>2</sub>	9	$5 \cdot 10^6$				
9	С 44/29	В CO <sub>2</sub>	8	$2 \cdot 10^6$				
10	С 44/29	В CO <sub>2</sub>	7	$2 \cdot 10^6$				
11	С 44/29	В CO <sub>2</sub>	6	$5 \cdot 10^5$				
12	С 46/33	В CO <sub>2</sub>	10	$5 \cdot 10^6$			275	200
13	С 46/33	В CO <sub>2</sub>	9	$5 \cdot 10^6$				
14	С 46/33	РДС	8	$2 \cdot 10^6$				
15	С 46/33	РДС	7	$2 \cdot 10^6$				
16	С 46/33	РДС	6	$5 \cdot 10^5$				
17	С 46/33	В CO <sub>2</sub>	5	$5 \cdot 10^6$				
18	С 38/23	В CO <sub>2</sub>	9	$5 \cdot 10^6$	210	150		
19	С 38/23	В CO <sub>2</sub>	7	$2 \cdot 10^6$				
20	С 38/23	В CO <sub>2</sub>	5	$2 \cdot 10^6$				

Проверяем равнопрочность сварных швов основному металлу при статическом нагружении.

Для основного металла

$$P_1 = 1 \cdot s [\sigma']_p = 0,2 \cdot 0,01 \cdot 172 \cdot 10^6 = 344000 \text{ Н.}$$

Для угловых швов при  $\beta = 0,7$  и катете  $K = 10 \text{ мм}$

$$P_2 = \beta \cdot K (l_1 + 2 l_2) \cdot [\tau'] = 0,7 \cdot 0,01(0,2 + 2 \cdot 0,15) \cdot 122 \cdot 10^6 = 426000 \text{ Н.}$$

Так как  $P_2 > P_1$ , то равнопрочность обеспечена и несущая способность сварного соединения при переменных нагрузках определяется найденным значением  $P = 73800 \text{ Н}$ .

### Список литературы

1 **Николаев, Г. А.** Сварные конструкции. Расчет и проектирование / Г. А. Николаев, В. А. Винокуров. – Москва: Машиностроение, 1990. – 448 с.

2 Еврокод 3. Проектирование стальных конструкций. Расчет соединений. Часть 1–8: ТКП EN 1993–1–8–2009. – Введ.10.12.2009. – Минск: Минстрой-архитектуры, 2010. –133 с.

3 Еврокод 3. Проектирование стальных конструкций. Часть 1–1. Общие правила и правила для зданий: ТКП EN1993–1–1–2009. – Введ.10.12.2009. – Минск: Минстройархитектуры, 2010. – 95 с.

4 Контактная сварка. Соединения сварные. Конструктивные элементы и размеры: ГОСТ 15878–79. – Введ. 28.05.79. – Москва: Гос. ком. СССР по стандартам, 1979. – 10 с.