

Соединения металлических конструкций

План.

1. Сварные соединения. Общие сведения.
2. Расчет стыковых швов.
3. Расчет угловых швов
4. Конструктивные требования, предъявляемые к сварным швам..
5. Соединения на болтах и заклепках.

Сварные соединения. Общие сведения

- **Достоинства сварных соединений:**
- а) снижение расхода стали на 10—20 %;
- б) уменьшение трудоемкости изготовления до 20 %;
- в) сравнительная простота автоматизации;
- г) возможность создания конструкций, невыполнимых при других типах соединений.
- **недостаток сварных соединений** — чувствительность к концентрациям напряжений, в результате чего при воздействии низких температур и динамических нагрузок возможно их хрупкое разрушение.

Типы сварных швов

по конструктивному признаку

Стыковые

прямые

косые

Угловые

лобовые

фланговые

косые

Типы сварных швов

**по способу
изготовления**

Заводские

Монтажные

Условное изображение сварных соединений

Наименование	Изображения шва	
	Заводской	Монтажный
Шов сплошной с видимой стороны		XXXXXXXXXXXXXXXX
То же с невидимой стороны	+++ ++ ++ ++	XXX XXX XXX
Шов таврового или нахлесточного соединения сплошной с видимой стороны		XXXXXXXXXXXX
То же с невидимой стороны		XXX XXX XXX

Типы сварных швов

Сварные швы
по положению
в пространстве
в процессе
сварки

нижние

горизонтальны
е

вертикальны
е

потолочные

Виды сварных соединений

Соединения

Стыковые

Внахлестку

Комбиниро-
ванные

Впритык

Стыковые соединения

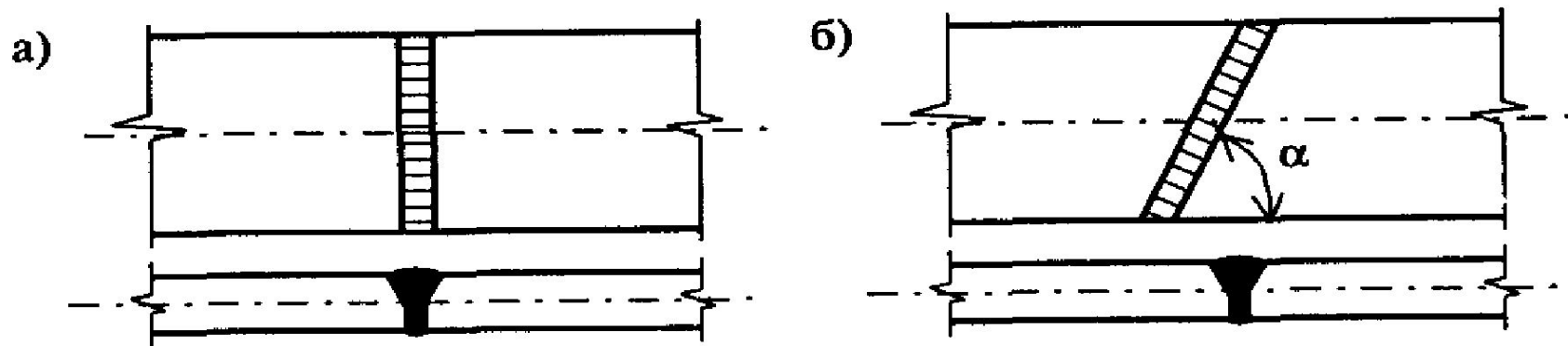


Рис. 8.1. Стыковые сварные соединения: а) прямой стыковой шов;
б) косой стыковой шов, $\alpha = 45-60^\circ$

Соединения внахлестку

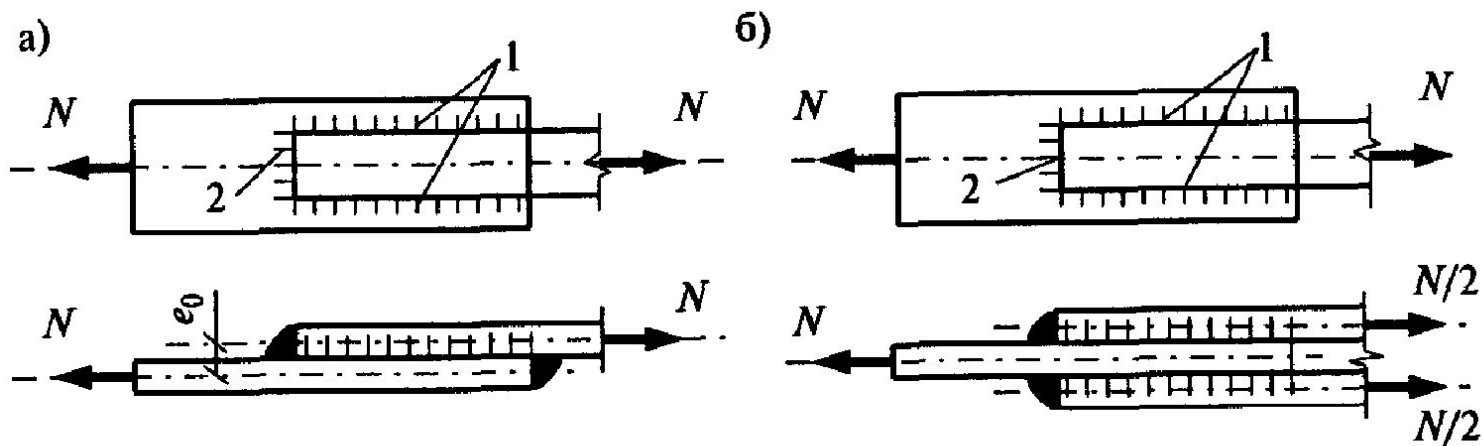
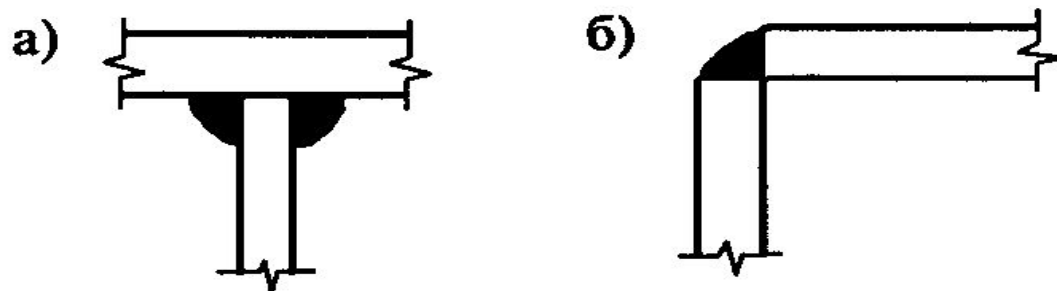


Рис. 8.2. Соединение внахлестку:
а) несимметричное соединение; б) симметричное соединение;
1 – фланговый угловой шов 2 – фронтальный угловой шов

Соединение впритык



**Рис. 8.4. Соединение впритык:
а) тавровое соединение; б) угловое соединение**

Комбинированное соединение

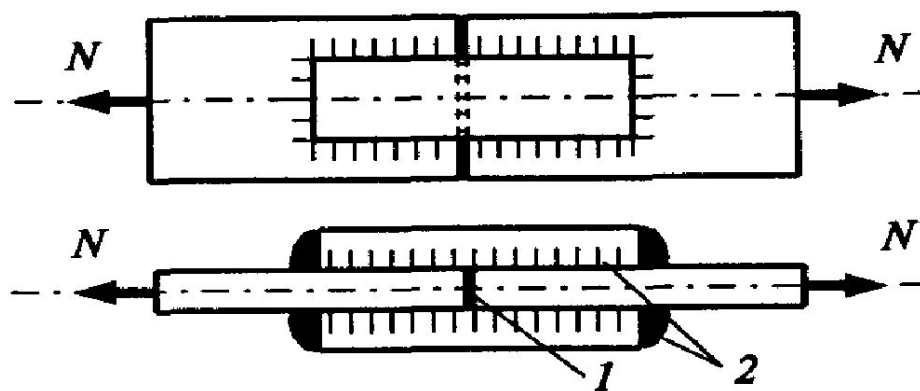


Рис. 8.3. Комбинированное соединение: 1 — стыковой шов; 2 — угловые швы

Виды сварных соединений

- Для улучшения качества шва при толщинах более 8—10 мм необходимо выполнять **разделку кромок** стыкуемых элементов
- При выполнении соединений могут возникать пороки шва : в начале движения электрода — **непровар**, при отрыве электрода — **кратер**.
Наличие некачественных участков шва учитывается в расчетах уменьшением длины шва по сравнению с длиной соединяемых элементов

Виды сварных соединений

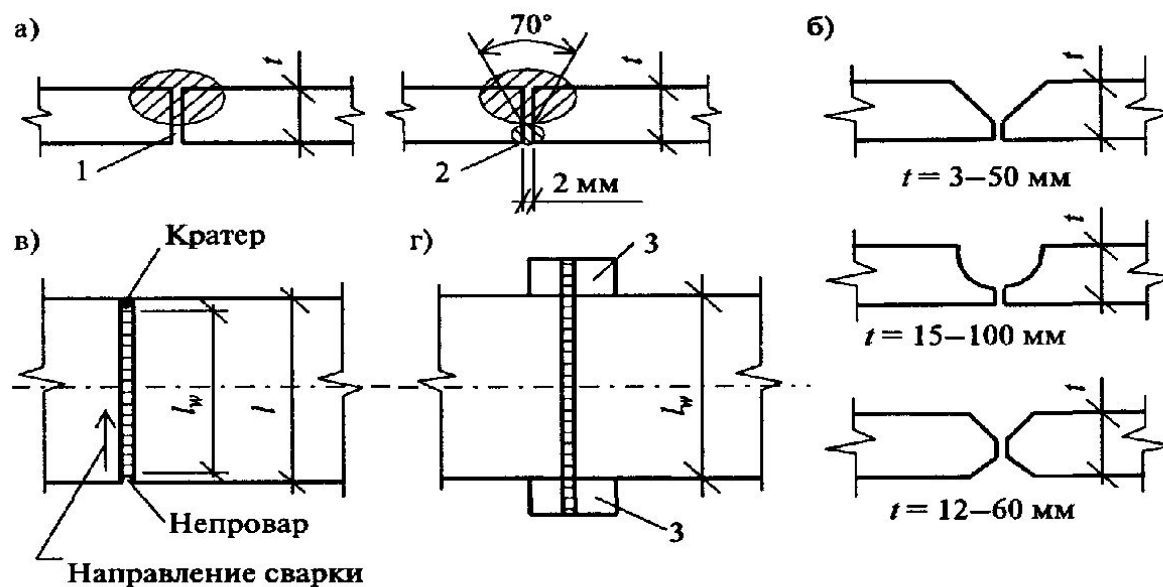


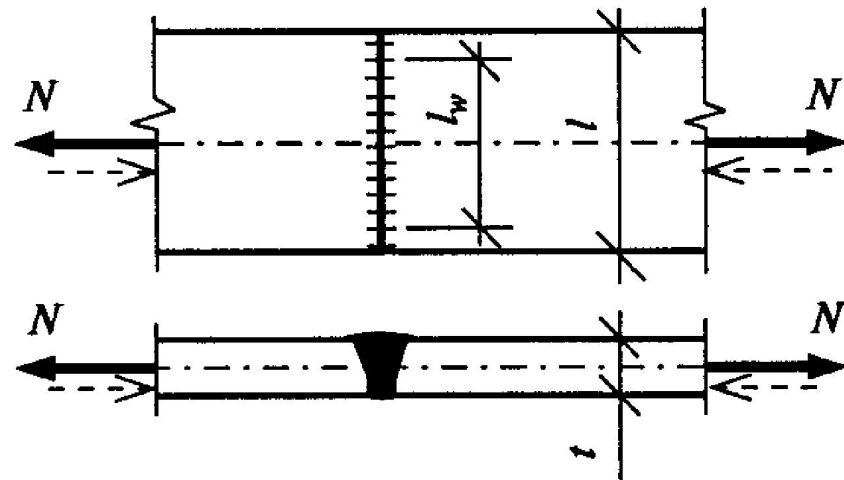
Рис. 8.5. Выполнение сварных соединений: а) подварка корня шва; б) разделка кромок соответственно: V-образная, U-образная, X-образная; в) образование непровара и кратера по длине шва; г) выполнение шва на технологических подкладках; 1 — непровар корня шва; 2 — подварка корня шва; 3 — технологические подкладки

Расчет стыковых швов

- **Стыковые швы** — самые **надежные**, они вызывают наименьшие концентрации напряжений.
- Стыковые швы при сжатии равнопрочны основному металлу, а при растяжении прочность их на 15% меньше.
- Слабое место любого шва — его начало и конец, поэтому расчетную длину шва принимают меньше фактической длины (на непровар в начале и на кратер в конце шва). **В стыковых швах длина шва уменьшается на две толщины соединяемых элементов**

Расчет стыковых швов

- Условие прочности



$$\sigma_w = \frac{N}{tl_w} \leq R_{wy} \gamma_c, \quad (8.1)$$

где l_w — расчетная длина шва; $l_w = l - 2t$ (рис. 8.6) (при сварке с технологическими планками $l_w = l$);

t — расчетная толщина шва, равная наименьшей толщине соединяемых элементов;

Расчет стыковых швов

R_{wy} — расчетное сопротивление стыкового шва (при работе на растяжение, изгиб; при визуальном контроле качества шва и ручной или полуавтоматической сварке $R_{wy} = 0,85R_y$; в остальных случаях $R_{wy} = R_y$, значение R_y — см. табл. 2.2);

γ_c — коэффициент условий работы.

Применяя для соединения листов косые стыковые швы, тем самым увеличиваем длину шва, и при углах наклона швов $< 67^\circ$ получаем соединение, не уступающее по прочности основному металлу, такие стыковые швы можно не рассчитывать (см. рис. 8.1. б).

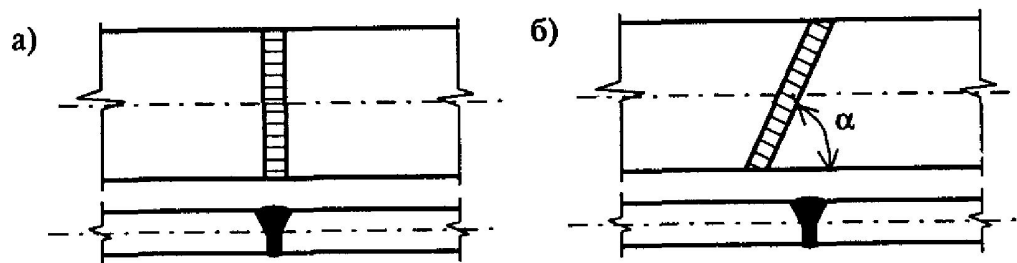
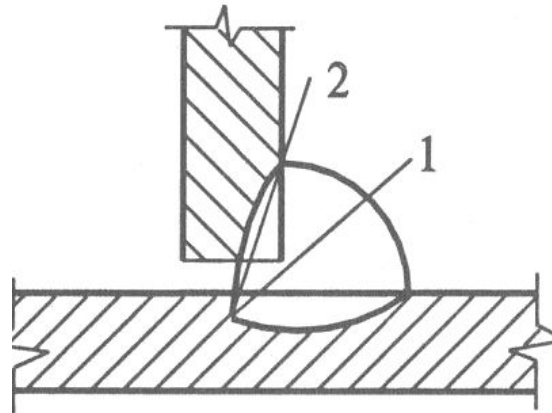


Рис. 8.1. Стыковые сварные соединения: а) прямой стыковой шов; б) косой стыковой шов, $\alpha = 45-60^\circ$

Расчет угловых швов

- Угловые сварные швы рассчитывают по двум сечениям: **по металлу шва** (сечение 1) и
- **по металлу границы сплавления** (сечение 2):



Расчет угловых швов

- а) расчет по металлу шва:

$$\frac{N}{\beta_f k_f l_\omega} \leq \frac{R_{\omega f} \gamma_{\omega f} \gamma_c}{\gamma_n}$$

- б) расчет по границе сплавления:

$$\frac{N}{\beta_z k_f l_\omega} \leq \frac{R_{\omega z} \gamma_{\omega z} \gamma_c}{\gamma_n}$$

где, $\gamma_{\omega f}$ $\gamma_{\omega z}$ - коэффициенты условий работы шва, равные 1 во всех случаях, кроме конструкций, возводимых в районах Севера;

l_ω — расчетная длина шва, принимаемая меньше его полной длины на 10мм,
 $l_\omega = l - 10$ мм;

$R_{\omega f}$ — расчетное сопротивление углового шва, при расчете по металлу шва, принимается по таб.56 СНиП II-23-81*;

$R_{\omega z}$ — расчетное сопротивление углового шва при расчете границе сплавления, определяется по формуле $R_{\omega z} = 0,45 R_{un}$.

k_f - высота катета шва, минимальные катеты швов назначаются по таб. 38*СНиП II-23-81*.

Конструктивные требования, предъявляемые к сварным швам

- Для предупреждения возможности хрупкого разрушения **необходимо:**
- а) **предпочитать стали спокойных плавок**, марку стали и материалы для сварки выбирать строго в зависимости от условий работы конструкции;
- б) **стремиться к снижению концентраций напряжений**, сварочных напряжений и деформаций;
- в) **избегать сварки при низких температурах.**

Конструктивные требования, предъявляемые к сварным швам

- Для уменьшения концентрации напряжений **необходимо**
- а) **избегать пересечений швов** и скоплений их в одном месте;
- б) принимать **число и размеры** сварных швов **минимально** необходимыми;
- в) **предпочитать** угловым швам **стыковые** (с подваркой корня);
- г) **избегать** резких геометрических **концентраторов напряжений** (острых и прямых входящих углов, надрезов, щелей, резких изменений сечений и т. п.);
- д) переходы от одной толщины (ширины) к другой устраивать **плавными**;

Соединения на болтах и заклепках

- **Достоинства болтовых соединений:**
- их использование значительно проще, так как не требуется сварочное оборудование.
- **недостатки болтовых соединений:**
- а) сравнению со сварными соединениями более металлоемки;
- б) отверстия для болтов ослабляют сечения соединяемых элементов

Соединения на болтах и заклепках

Типы болтов

Грубой
точности
(класс
точности
С)

Нормальной
точности
(класс
точности
В)


Повышенной
точности
(класс
точности
А)

Высокопрочны
е

Соединения на болтах и заклепках

- Болты грубой и нормальной точности используются трех диаметров—16, 20, 24мм и двух классов прочности— 5.8 и 5.6 (первое число, умноженное на 100, определяет минимальное временное сопротивление, МПа; произведение чисел, умноженное на 10, равно пределу текучести, МПа).

Условные обозначения отверстий и болтов

Вид отверстия	Обозначение	Виды болтов	Обозначение
Круглое		Постоянные болты в заводских и монтажных соединениях	
Овальное		Временные болты в монтажных соединениях	
		Высокопрочные болты	

Соединения на болтах и заклепках

- Основной вид работы болтовых (заклепочных) соединений — **работа на сдвиг**
- **Разрушение** соединения может быть от:
 - 1) перерезывания болтов по плоскости среза
 - 2) смятия поверхностей отверстий сопрягаемых элементов

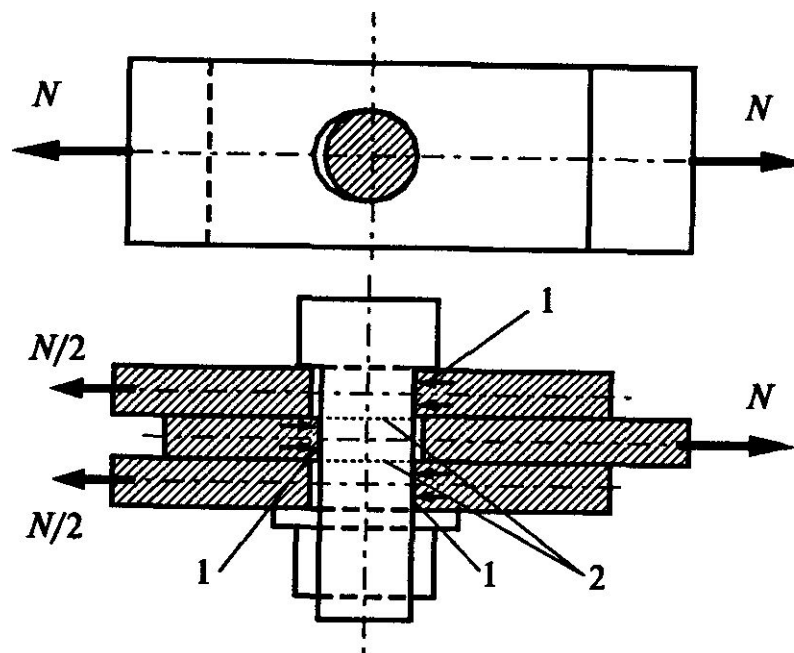


Рис. 8.10. Работа болтового соединения на сдвиг:
1 смятие листов; 2 плоскости среза болта

Соединения на болтах и заклепках

- Расчетное усилие, воспринимаемое одним болтом, определяют по формулам

на срез $N_b = R_{bs} \gamma_b A n_s$;

на смятие $N_b = R_{bp} \gamma_b d \Sigma t$;

на растяжение $N_b = R_{bt} A_{bn}$.

R_{bs} , R_{bp} , R_{bt} — расчетные сопротивления болтовых соединений (см. табл. 58*, 59* СНиП II-23-81*);

d — наружный диаметр стержня болта;

$A = \pi d^2 / 4$ — расчетная площадь сечения стержня болта;

A_{bn} — площадь сечения болта нетто (см. табл. 62* СНиП II-23-81*);

Σt — наименьшая суммарная толщина элементов, сминаемых в одном направлении;

n_s — число расчетных срезов одного болта;

γ_b — коэффициент условий работы соединения, который следует принимать по табл. 8.3.

Соединения на болтах и заклепках

Таблица 8.3

**Коэффициенты условий работы болтовых соединений
(табл. 35* СНиП II-23-81*)**

Характеристика соединения	Коэффициент условий работы соединения γ_b
1. Многоболтовое в расчетах на срез и смятие при болтах: класса точности А класса точности В и С, высокопрочных с нерегулируемым натяжением	1,0
	0,9
2. Одноболтовое и многоболтовое в расчете на смятие при $a = 1,5d$ и $b = 2d$ в элементах конструкций из стали с пределом текучести, МПа: до 285 св. 285 до 380	0,8
	0,75

Обозначения, принятые в таблице:

a — расстояние вдоль усилия от края элемента до центра ближайшего отверстия; b — то же между центрами отверстий;

d — диаметр отверстия для болта. *Примечание:* Коэффициенты, установленные в поз. 1 и 2, следует учитывать одновременно.

Соединения на болтах и заклепках

Количество n болтов в соединении при действии продольной силы N следует определять по формуле

$$n \geq \frac{N}{\gamma_c N_{min}}, \quad (8.10)$$

где N_{min} — меньшее из значений расчетного усилия для одного болта, взятое из условий прочности на срез или смятие (на растяжение для растянутых болтов).

Соединения на болтах и заклепках

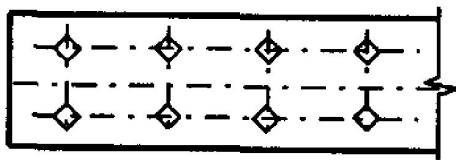
Расстояние между центрами болтов в любом направлении:

- минимальное $2,5d$ (для соединяемых элементов из стали с пределом текучести свыше 380 МПа — $3d$);
- максимальное $8d$ или $12t$.

Расстояние от центра болта до края элемента:

- минимальное вдоль усилия $2d$;
- минимальное поперек усилия, при обрезанных кромках листов $1,5d$, прокатных кромках $1,2d$;
- максимальное $4d$ или $8t$.

а)



б)

