



НАЦІОНАЛЬНИЙ СТАНДАРТ УКРАЇНИ

ДСТУ XXXX:20XX

**КОНСТРУКЦІЇ СТАЛЕВІ АВТОДОРОЖНІХ МОСТІВ.
ТЕХНІЧНІ ВИМОГИ ДО ВИГОТОВЛЕННЯ**

(Проект, остаточна редакція)

Київ
ДП «УкрНДНЦ»
20__

ПЕРЕДМОВА

1. РОЗРОБЛЕНО: Технічний комітет стандартизації «Металобудівництво» (ТК 301), Товариство з обмеженою відповідальністю «Український інститут сталевих конструкцій імені В. М. Шимановського», Інститут електрозварювання імені Є. О. Патона Національної академії наук України
2. ПРИЙНЯТО ТА НАДАНО ЧИННОСТІ: наказ Державного підприємства «Український науково-дослідний і навчальний центр проблем стандартизації, сертифікації та якості» від _____. _____. 201_ р. № ____ з 201X-XX-XX.
3. Цей стандарт розроблено згідно з правилами, установленими в національній стандартизації України
4. УВЕДЕНО ВПЕРШЕ

Право власності на цей національний стандарт належить державі.
Заборонено повністю або частково видавати, відтворювати
задля розповсюдження і розповсюджувати як офіційне видання
цей національний стандарт або його частини на будь-яких носіях інформації
без дозволу ДП «УкрНДНЦ» чи уповноваженої ним особи

ДП «УкрНДНЦ», 20XX

ЗМІСТ

	C. II
Передмова	II
1 Сфера застосування	1
2 Нормативні посилання	2
3 Терміни та визначення понять	14
4 Загальні вимоги	16
5 Вимоги до сталевого прокату, приймання та зберігання	19
6 Підготовання вихідних матеріалів СКМ	25
7 Розмічання (намічання), виготовлення шаблонів та кондукторів	31
8 Різання, механічне оброблення кромок. Гнуття та виправлення деталей.	
Складання	35
9 Зварювання СКМ	58
10 Вимоги до болтових з'єднань	94
11 Контрольне складання	95
12 Захист СКМ від корозії	97
13 Приймання відправних марок	100
14 Методи контролювання та випробування	109
15 Марковання, приймання та відвантаження	111
16 Транспортування та зберігання	114
17 Вимоги щодо безпеки та охорони довкілля	115
Додаток А (довідковий) Конструктивні вимоги до зварних з'єднань СКМ	116
Додаток Б (довідковий) Форма супровідного документа на виготовлені СКМ	125
Бібліографія	128

НАЦІОНАЛЬНИЙ СТАНДАРТ УКРАЇНИ

КОНСТРУКЦІЇ СТАЛЕВІ АВТОДОРОЖНІХ МОСТІВ. ТЕХНІЧНІ ВИМОГИ ДО ВИГОТОВЛЕННЯ

STEEL STRUCTURES OF ROAD BRIDGES. TECHNICAL REQUIREMENTS FOR FABRICATION

Чинний від 20XX-XX-XX

1 СФЕРА ЗАСТОСУВАННЯ

1.1 Цей стандарт застосовний до конструкцій сталевих автодорожніх, міських, пішохідних мостів, шляхопроводів, естакад та віадуків (надалі за текстом – СКМ), які будують чи реконструюють або підсилюють у кліматичних районах з температурою від мінус 40 °C та вище.

1.2 У стандарті встановлено вимоги до виготовлення СКМ основних несних елементів – прогонових споруд зі сталевими та залізобетонними плитами, опор, пілонів, а також допоміжних та огорожувальних елементів мостів, щоб забезпечити виконання ними функціональної призначеності за проектними характеристиками, а саме: механічного опору, стійкості, експлуатаційної придатності та довговічності.

1.3 Вимоги застосовують до виготовлення СКМ, запроектованих згідно з [2, 3, 4].

Примітка. Стандарт можна застосовувати й до СКМ, запроектованих за іншими правилами, за умови, що вимоги щодо їх виготовлення узгоджені з наведеними в цьому стандарті, або стосовно виготовлення встановлено потрібні додаткові вимоги.

1.4 Цей стандарт охоплює СКМ, які виготовляють зі сталі з границею текучості до 460 МПа та більшою, а також за умови погодження з проектною організацією, зі сталей, у разі їх

прДСТУ XXXX:20XX

експериментального дослідження, за спеціальними технічними вказівками науково-дослідних організацій.

1.5 Цей стандарт не охоплює виготовлення сталевих конструкцій службових естакад і галерей будівель та промислових споруд, гофрованих сталевих труб, опорних частин, котків, шарнірів, механізмів розвідних мостів, закладних деталей залізобетонних мостів, а також канатів, гнучких елементів підвісних та вантових мостів.

1.6 Цей стандарт у разі добровільного застосування є доказом відповідності виробів вимогам Технічного регламенту будівельних виробів, будівель і споруд [1].

Підтвердження відповідності виробів встановленим вимогам може здійснюватися виробником шляхом складання відповідної декларації або сертифікатом, виданим органом оцінки відповідності (ООВ) згідно з ДСТУ Б ЕН 1090-1.

2 НОРМАТИВНІ ПОСИЛАННЯ

У цьому стандарті наведено посилання на такі національні нормативні документи:

ДСТУ 2293:2014 Охорона праці. Терміни та визначення понять

ДСТУ 2651:2005/ГОСТ 380-2005 Сталь вуглецева звичайної якості. Марки

ДСТУ 3159-95 Ресурсозбереження. Нормування витрат зварювальних матеріалів. Загальні вимоги, методи визначення нормативів ручного і механізованого електрозварювання

ДСТУ 3184-95 Дріб сталевий та чавунний технічний. Загальні технічні умови

ДСТУ 3273-95 Безпечність промислових підприємств. Загальні положення та вимоги

ДСТУ 4179-2003 Рулетки вимірювальні металеві. Технічні умови
(ГОСТ 7502-98, МОД)

ДСТУ 4484:2005/ГОСТ 535-2005 Прокат сортовий і фасонний із
сталі вуглецевої звичайної якості. Загальні технічні умови
(ГОСТ 535-2005, IDT)

ДСТУ 4738:2007/ГОСТ 2590-2006 Прокат сортовий сталевий
гарячекатаний круглий. Сортамент (EN 10060:2003, NEQ;
ГОСТ 2590-2006, IDT)

ДСТУ 4746:2007/ГОСТ 2591-2006 Прокат сортовий сталевий
гарячекатаний квадратний. Сортамент (EN 10059:2003, NEQ;
ГОСТ 2591-2006, IDT)

ДСТУ 4747:2007/ГОСТ 103-2006 Прокат сортовий сталевий
гарячекатаний штабовий. Сортамент (EN 10058:2003, NEQ;
ГОСТ 103-2006, IDT)

ДСТУ 7234:2011 Дизайн і ергономіка. Обладнання виробниче.
Загальні вимоги дизайну та ергономіки

ДСТУ 7237:2011 Система стандартів безпеки праці.
Електробезпека. Загальні вимоги та номенклатура видів захисту

ДСТУ 7238:2011 Система стандартів безпеки праці. Засоби
колективного захисту працюючих. Загальні вимоги та класифікація

ДСТУ 7239:2011 Система стандартів безпеки праці. Засоби
індивідуального захисту. Загальні вимоги та класифікація

ДСТУ 7809:2015 Прокат сортовий, калібриваний зі спеціальним
обробленням поверхні з вуглецевої якісної конструкційної сталі.
Загальні технічні умови

ДСТУ 8539:2015 Прокат для будівельних сталевих конструкцій.
Загальні технічні умови

ДСТУ 8540:2015 Прокат листовий гарячекатаний. Сортамент

прДСТУ XXXX:20XX

ДСТУ 8541:2015 Прокат сталевий підвищеної міцності. Технічні умови

ДСТУ 8803:2018 Прокат товстолистовий з вуглецевої сталі звичайної якості. Технічні умови

ДСТУ 8817:2018 Прокат конструкційний з нелегованої та легованої сталі для мостобудування. Технічні умови

ДСТУ 8818:2018 Прокат листовий. Методи ультразвукового контролю

ДСТУ Б А.2.4-43:2009 СПДБ. Правила виконання проектної та робочої документації металевих конструкцій (ГОСТ 21.502-2007, MOD)

ДСТУ-Н Б А.2.4-44:2013 Настанова з розроблення проектної та робочої документації металевих конструкцій. Креслення конструкцій металевих деталювальни (КМД)

ДСТУ-Н Б А.3.1-21:2013 Настанова з виконання монтажних з'єднань сталевих будівельних конструкцій на високоміцних болтах

ДСТУ Б В.2.6-75:2008 Конструкції металеві будівельні. Загальні технічні умови

ДСТУ Б В.2.6-177:2011 Конструкції будівельні сталеві. Умовні позначення (марки)

ДСТУ Б В.2.6-193:2013 Захист металевих конструкцій від корозії. Вимоги до проектування

ДСТУ 3910-99 Охорона природи. Поводження з відходами. Класифікація відходів. Порядок найменування відходів за генетичним принципом і віднесення їх до класифікаційних категорій (ГОСТ 17.9.1.1-99, IDT)

ДСТУ ГОСТ 22235:2015 Вагони вантажні магістральних залізничних доріг колії 1520 мм. Загальні вимоги щодо забезпечення збереження під час завантажувально-розвантажувальних та маневрових робіт (ГОСТ 22235-2010, IDT)

ДСТУ ГОСТ 22353:2008 Болты высокопрочные класса точности В. Конструкция и размеры (ГОСТ 22353-77, IDT)

ДСТУ ГОСТ 22354:2008 Гайки высокопрочные класса точности В. Конструкция и размеры (ГОСТ 22354-77, IDT)

ДСТУ ГОСТ 22355:2008 Шайбы класса точности С к высокопрочным болтам. Конструкция и размеры (ГОСТ 22355-77, IDT)

ДСТУ Б EN 1090-1:2014 Виконання сталевих і алюмінієвих конструкцій. Частина 1. Вимоги до оцінки відповідності компонентів конструкцій (EN 1090-1:2009+A1:2011, IDT)

ДСТУ-Н Б EN 1993-2:2012 Єврокод 3. Проектування сталевих конструкцій. Частина 2. Сталеві мости (EN 1993-2:2006, IDT)

ДСТУ EN 10024:2004 Двотаври гарячекатані з ухилом внутрішніх граней полиць. Границі відхили за розмірами й формою (EN 10024:1995, IDT)

ДСТУ EN 10025-1:2007 Вироби гарячекатані з конструкційної сталі. Частина 1. Загальні технічні умови постачання (EN 10025-1:2004, IDT)

ДСТУ EN 10025-2:2007 Вироби гарячекатані з конструкційної сталі. Частина 2. Технічні умови постачання нелегованих конструкційних сталей (EN 10025-2:2004, IDT)

ДСТУ EN 10025-3:2007 Вироби гарячекатані з конструкційної сталі. Частина 3. Технічні умови постачання зварюваних дрібнозернистих конструкційних сталей, підданих нормалізації або нормалізувальному прокатуванню (EN 10025-3:2004, IDT)

ДСТУ EN 10025-4:2007 Вироби гарячекатані з конструкційної сталі. Частина 4. Технічні умови постачання термомеханічно оброблених зварюваних дрібнозернистих сталей (EN 10025-4:2004, IDT)

ДСТУ EN 10025-5:2007 Вироби гарячекатані з конструкційної сталі. Частина 5. Технічні умови постачання конструкційних сталей з підвищеною тривкістю до атмосферної корозії (EN 10025-5:2004, IDT)

ДСТУ EN 10025-6:2007 Вироби гарячекатані з конструкційної сталі. Частина 6. Технічні умови постачання плоских виробів з конструкційної сталі з високою границею плинності в загартованому та відпущеному стані (EN 10025-6:2004, IDT)

ДСТУ EN 10029:2005 Листи сталеві гарячекатані завтовшки 3 мм і більше. Допуски на розміри, форму та масу (EN 10029:1991, IDT)

ДСТУ EN 10034:2006 Двотаври сталеві нормальні та широкополічні з паралельними гранями полиць. Допуски на розміри й форму (EN 10034:1993, IDT)

ДСТУ EN 10045-1:2006 Матеріали металеві. Випробування на ударний вигин за Шарпі. Частина 1. Метод випробування (EN 10045-1:1990, IDT)

ДСТУ EN 10051:2008 Прокат листовий і штаба без покриву, отримані безперервним гарячим прокатуванням, з нелегованої та легованої сталі. Допуски на розміри й форму (EN 10051:1991, IDT)

ДСТУ EN 10055:2006 Таври сталеві гарячекатані рівнополічні із заокругленими крайками й основою стінки. Розміри та допуски на розміри та форму (EN 10055:1995, IDT)

ДСТУ EN 10056-1:2006 Кутики сталеві гарячекатані рівнополічні та нерівнополічні. Частина 1. Розміри (EN 10056-1:1998, IDT)

ДСТУ EN 10056-2:2009 Кутики рівнополічні та нерівнополічні з конструкційної сталі. Частина 2. Допуски на форму та розміри (EN 10056-2:1993, IDT)

ДСТУ EN 10058:2014 Гарячекатані штабові прутки зі сталі загального призначення. Розміри та граничні відхили розмірів і форми (EN 10058:2003, IDT)

ДСТУ EN 10059:2014 Прутки квадратні гарячекатані загального призначення. Розміри і допуски на форму та розміри (EN 10059:2003, IDT)

ДСТУ EN 10060:2014 Прутки круглі гарячекатані загального призначення. Розміри і допуски на форму та розміри (EN 10060:2003, IDT)

ДСТУ EN 10061:2006 Прокат сталевий гарячекатаний шестигранний загальної призначеності. Розміри, допуски на розміри та форму (EN 10061:2003, IDT)

ДСТУ EN 10160:2015 Контроль ультразвуковий сталевих виробів плоскої форми завтовшки 6 мм або більше (метод відбиття) (EN 10160:1999, IDT)

ДСТУ EN 10163-1:2016 (EN 10163-1:2004, IDT) Лист сталевий гарячекатаний товстий, широка штаба та профілі. Вимоги до якості поверхні під час постачання. Частина 1. Загальні вимоги

ДСТУ EN 10163-2:2016 (EN 10163-2:2004, IDT) Лист сталевий гарячекатаний товстий, широка штаба та профілі. Вимоги до якості поверхні під час постачання. Частина 2. Лист і широка штаба

ДСТУ EN 10210-1:2009 Профілі порожнисті гарячого оброблення з нелегованих і дрібнозернистих сталей для конструкцій. Частина 1. Технічні умови постачання (EN 10210-1:2006, IDT)

ДСТУ EN 10210-2:2009 Профілі порожнисті гарячого оброблення з нелегованих і дрібнозернистих сталей для конструкцій. Частина 2. Розміри, граничні відхили та характеристики (EN 10210-2:2006, IDT)

ДСТУ EN 10219-1:2009 Профілі порожнисті зварні холодного формування з нелегованих і дрібнозернистих сталей для конструкцій. Частина 1. Технічні умови постачання (EN 10219-1:2006, IDT)

ДСТУ EN 10219-2:2009 Профілі порожнисті зварні холодного формування з нелегованих і дрібнозернистих сталей для конструкцій.

прДСТУ XXXX:20XX

Частина 2. Розміри, граничні відхили та характеристики (EN 10219-2:2006, IDT)

ДСТУ EN 10279:2009 Швелери сталеві гарячекатані. Граничні відхили на розміри, форму та масу (EN 10279:2000, IDT)

ДСТУ EN 13479:2019 (EN 13479:2017, IDT) Зварювальні матеріали. Загальні вимоги до зварювальних матеріалів та флюсів для зварювання плавленням металевих матеріалів

ДСТУ EN ISO 2560:2014 Матеріали зварювальні. Електроди покриті для ручного дугового зварювання нелегованих та дрібнозернистих сталей Класифікація (EN ISO 2560:2009, IDT)

ДСТУ EN ISO 3452-1:2014 Неруйнівний контроль. Капілярний контроль. Частина 1. Загальні принципи (EN ISO 3452-1:2013, IDT)

ДСТУ EN ISO 3834-2:2019 (EN ISO 3834-2:2005, IDT; ISO 3834-2:2005, IDT) Вимоги до якості зварювання плавленням металевих матеріалів. Частина 2. Всеобічні вимоги до якості

ДСТУ EN ISO 3834-3:2019 (EN ISO 3834-3:2005, IDT; ISO 3834-3:2005, IDT) Вимоги до якості зварювання плавленням металевих матеріалів. Частина 3. Типові вимоги до якості

ДСТУ EN ISO 4136:2014 Випробування зварних з'єднань металевих матеріалів руйнівні. Випробування на поперечний розтяг (EN ISO 4136:2012, IDT)

ДСТУ EN ISO 5173:2019 (EN ISO 5173:2010, IDT; ISO 5173:2009, IDT) Випробування зварних з'єднань металевих матеріалів руйнівні. Випробування на згин

ДСТУ EN ISO 9013:2019 (EN ISO 9013:2017, IDT; ISO 9013:2017, IDT) Газове різання. Класифікація. Вимоги до геометричних розмірів та якості

ДСТУ EN ISO 9016:2019 (EN ISO 9016:2012, IDT; ISO 9016:2012, IDT) Випробування зварних з'єднань металевих

матеріалів руйнівні. Випробування на ударний згин. Розташування зразка для випробування, надрізу на зразках, протокол випробування

ДСТУ EN ISO 9018:2019 (EN ISO 9018:2015, IDT; ISO 9018:2015, IDT) Випробування руйнівні зварних з'єднань металевих матеріалів. Випробування на розтягування хрестоподібних з'єднань і з'єднань внакладку

ДСТУ EN ISO 9606-1:2018 (EN ISO 9606-1:2017, IDT; ISO 9606-1:2012; Cor 1:2012; Cor 2:2013, IDT) Кваліфікаційні випробування зварників. Зварювання плавленням. Частина 1. Сталі

ДСТУ EN ISO 9692-1:2014 Зварювання та споріднені процеси. Рекомендації щодо підготовання зварних з'єднань. Частина 1. Ручне дугове зварювання, зварювання в захисному газі, газове зварювання, TIG-зварювання та променеве зварювання сталей (EN ISO 9692-1:2013, IDT)

ДСТУ EN ISO 9692-2:2014 Зварювання та споріднені процеси. Рекомендації щодо підготовання зварних з'єднань. Частина 2. Дугове зварювання сталей під флюсом (EN ISO 9692-2:1998+EN ISO 9692-2:1998/AC:1999, IDT)

ДСТУ EN ISO 11666:2014 Неруйнівний контроль зварних швів. Ультразвуковий контроль. Рівні приймання (EN ISO 11666:2010, IDT)

ДСТУ EN ISO 13916:2015 (EN ISO 13916:1996, IDT; ISO 13916:1996, IDT) Зварювання. Настанова щодо вимірювання температури попереднього нагрівання, температури металу між проходами зварювання та температури підтримуваного попереднього нагрівання

ДСТУ EN ISO 14171:2015 (EN ISO 14171:2010, IDT; ISO 14171:2010, IDT) Зварювальні матеріали. Дроти електродні суцільні й порошкові та комбінації дріт електродний/флюс для дугового

прДСТУ XXXX:20XX

зварювання під флюсом нелегованих та дрібнозернистих сталей.

Класифікація

ДСТУ EN ISO 14174:2015 (EN ISO 14174:2012, IDT; ISO 14174:2012, IDT) Зварювальні матеріали. Флюси для дугового зварювання під флюсом. Класифікація

ДСТУ EN ISO 14175:2014 Матеріали зварювальні. Захисні гази для дугового зварювання та різання (EN ISO 14175:2008, IDT)

ДСТУ EN ISO 14341:2014 Матеріали зварювальні. Електродні дроти та наплавлений метал у захисному газі плавким електродом нелегованих і дрібнозернистих сталей. Класифікація (EN ISO 14341:2011, IDT)

ДСТУ EN ISO 14555:2019 (EN ISO 14555:2017, IDT; ISO 14555:2017, IDT) Зварювання. Дугове приварювання шпильок з металевих матеріалів

ДСТУ EN ISO 14731:2019 (EN ISO 14731:2019, IDT; ISO 14731:2019, IDT) Координація зварювальних робіт. Завдання та функції

ДСТУ EN ISO 14732:2014 Персонал зварювального виробництва. Атестаційне випробування операторів автоматичного зварювання плавленням та наладчиків контактного зварювання металевих матеріалів (EN ISO 14732:2013, IDT)

ДСТУ EN ISO 15614-1:2014 Технічні умови і атестація технології зварювання металевих матеріалів. Випробування процесів зварювання. Частина 1. Дугове і газове зварювання сталей та дугове зварювання нікелю і нікелевих сплавів (EN ISO 15614-1:2004, EN ISO 15614-1:2004/A1:2008, EN ISO 15614-1:2004/A2:2012, IDT)

ДСТУ EN ISO 17632:2019 (EN ISO 17632:2015, IDT; ISO 17632:2015, IDT) Зварювальні матеріали. Дроти порошкові для дугового зварювання нелегованих і дрібнозернистих сталей у захисному газі чи без захисного газу. Класифікація

ДСТУ EN ISO 17635:2018 (EN ISO 17635:2016, IDT; ISO 17635:2016, IDT) Неруйнівний контроль зварних з'єднань. Загальні правила для металевих матеріалів

ДСТУ EN ISO 17636-1:2014 Неруйнівний контроль зварних швів. Радіографічний контроль. Частина 1. Способи контролю рентгенівським і гамма-випромінюванням із застосуванням плівки (EN ISO 17636-1:2013, IDT)

ДСТУ EN ISO 17637:2017 (EN ISO 17637:2016, IDT; ISO 17637:2016, IDT) Неруйнівний контроль зварних швів. Візуальний контроль з'єднань, виконаних зварюванням плавленням

ДСТУ EN ISO 17638:2018 (EN ISO 17638:2016, IDT; ISO 17638:2016, IDT) Неруйнівний контроль зварних швів. Магнітопорошковий контроль

ДСТУ EN ISO 17639:2016 (EN ISO 17639:2013, IDT; ISO 17639:2003, IDT) Руйнівні випробування зварних з'єднань металевих матеріалів. Макроскопічне та мікроскопічне оцінювання зварних з'єднань

ДСТУ EN ISO 17640:2018 (EN ISO 17640:2017, IDT; ISO 17640:2017, IDT) Неруйнівний контроль зварних швів. Ультразвуковий контроль. Методи, рівні контролювання та оцінювання

ДСТУ EN ISO 18275:2019 (EN ISO 18275:2018, IDT; ISO 18275:2018, IDT) Зварювальні матеріали. Електроди для ручного дугового зварювання жароміцних сталей. Класифікація

ДСТУ EN ISO 18276:2019 (EN ISO 18276:2017, IDT; ISO 18276:2017, IDT) Зварювальні матеріали. Дроти порошкові для дугового зварювання високоміцних сталей у захисних газах чи без захисного газу. Класифікація

прДСТУ XXXX:20XX

ДСТУ EN ISO 23279:2014 Неруйнівний контроль зварних швів. Ультразвуковий контроль. Характеристика розривів у зварних швах (EN ISO 23279:2010, IDT)

ДСТУ EN ISO 26304:2019 (EN ISO 26304:2018, IDT; ISO 26304:2017, IDT) Зварювальні матеріали. Дроти електродні суцільні й порошкові та комбінації дріт електродний/флюс для дугового зварювання під флюсом високоміцніх сталей. Класифікація

ДСТУ ISO 898-1:2015 (ISO 898-1:2013, IDT) Механічні властивості кріпильних виробів із вуглецевої сталі й легованої сталі. Частина 1. Болти, гвинти та шпильки. Механічні властивості та методи випробування

ДСТУ ISO 898-2:2015 (ISO 898-2:2012, IDT) Механічні властивості кріпильних виробів із вуглецевої сталі й легованої сталі. Частина 2. Гайки установленого класу міцності. Механічні властивості та методи випробування

ДСТУ ISO 2409:2015 Фарби та лаки. Випробування методом решітчастих надрізів(ISO 2409:2013, IDT)

ДСТУ ISO 3506-1:2006 Механічні властивості кріпильних виробів із корозійностійкої нержавкої сталі. Частина 1. Болти, гвинти та шпильки (ISO 3506-1:1997, IDT)

ДСТУ ISO 3506-2:2008 Механічні властивості кріпильних виробів із корозійностійкої нержавкої сталі. Частина 2. Гайки (ISO 3506-2:1997, IDT)

ДСТУ EN ISO 3834-2:2019 (EN ISO 3834-2:2005, IDT; ISO 3834-2:2005, IDT) Вимоги до якості зварювання плавленням металевих матеріалів. Частина 2. Всеобщі вимоги до якості

ДСТУ ISO 5817:2016 (ISO 5817:2014, IDT) Зварювання. Зварні шви під час зварювання плавленням сталі, нікелю, титану та інших сплавів (крім променевого зварювання). Рівні якості залежно від дефектів

ДСТУ ISO 6507-1:2007 Матеріали металеві. Визначення твердості за Вікерсом. Частина 1. Метод випробування (ISO 6507-1:2005, IDT)

ДСТУ ISO 6892-1:2019 (ISO 6892-1:2016, IDT) Металеві матеріали. Випробування на розтяг. Частина 1. Метод випробування за кімнатної температури

ДСТУ ISO 8673:2007 Гайки шестигранні, тип 1 з метричною наріззю дрібним кроком. Класи точності А і В. Технічні вимоги (ISO 8673:1999, IDT)

ДСТУ ISO 9001:2015 (ISO 9001:2015, IDT) Системи управління якістю. Вимоги

ДСТУ ISO 12944-4:2019 (ISO 12944-4:2017, IDT) Фарби та лаки. Захист від корозії сталевих конструкцій захисними лакофарбовими системами. Частина 4. Типи поверхні та її готування

ДСТУ ISO 12944-5:2019 (ISO 12944-5:2018, IDT) Фарби та лаки. Захист від корозії сталевих конструкцій захисними лакофарбовими системами. Частина 5. Захисні лакофарбові системи

ДСТУ ISO 13918:2014 Зварювання. Шпильки і керамічні втулки для дугового приварювання шпильок (ISO 13918:2008, IDT)

ДСТУ ISO 15609-1:2019 (ISO 15609-1:2019, IDT) Технічні умови та атестація технології зварювання металевих матеріалів. Технологічна інструкція зі зварювання. Частина 1. Дугове зварювання

ДСТУ ISO/TR 17671-1:2015 (ISO/TR 17671-1:2002, IDT) Зварювання. Рекомендації щодо зварювання металевих матеріалів. Частина 1. Настанови щодо дугового зварювання

ДСТУ ISO/TR 17671-2:2015 (ISO/TR 17671-2:2002, IDT) Зварювання. Рекомендації щодо зварювання металевих матеріалів. Частина 2. Дугове зварювання феритних сталей

ДСТУ OHSAS 18001:2010 Системи управління гігієною та безпекою праці. Вимоги (OHSAS 18001:2007, IDT)

Примітка. Чинність стандартів, на які є посилання в цьому стандарті, перевіряють згідно з офіційними виданнями національного органу стандартизації – каталогом нормативних документів і щомісячними інформаційними покажчиками національних стандартів.

Якщо стандарт, на який є посилання, замінено новим або до нього внесено зміни, треба застосовувати новий стандарт, охоплюючи всі внесені зміни до нього.

3 ТЕРМІНИ ТА ВИЗНАЧЕННЯ ПОНЯТЬ

У цьому стандарті використано терміни, наведені в [2, 3, 4], ДСТУ Б А.2.4-43, ДСТУ-Н Б А.2.4-44, ДСТУ Б В.2.6-177.

Нижче подано додаткові терміни, вжиті в цьому стандарті, та визначення позначених ними понять.

3.1 автоматичне дугове зварювання

Зварювання, яке виконують з використанням машини (механізму), що діє за заданою програмою без безпосередньої участі людини.

3.2 дводугове зварювання

Дугове зварювання, під час якого нагрівання здійснюють одночасно двома дугами з окремим живленням їх струмом.

3.3 механізоване дугове зварювання

Дугове зварювання, під час якого подання плавкого електрода, зварювального дроту або переміщення дуги та виробу здійснюють за допомогою механізмів, керованих людиною.

3.4 відправний монтажний елемент

Готовий виріб, який відправляють на монтаж без складання та зварювання на заводі-виробнику.

3.5 відправна марка

Виріб, зібраний з деталей за допомогою з'єднувальних елементів: зварювальних матеріалів, кріпильних металевих виробів тощо.

3.6 ручне дугове зварювання

Дугове зварювання, під час якого збудження дуги, подання електрода та його переміщення виконують вручну.

3.7 складання

З'єднання у визначеній послідовності та закрілення деталей, вузлів для отримання конструкції відповідно до її призначеності.

3.8 зварюваність

Комплексна технологічна характеристика зварюваного металу, зварювальних матеріалів та режимів зварювання, що забезпечує отримання зварного з'єднання відповідно до заданих умов експлуатації конструкції або споруди.

3.9 зварювання

Отримання нероз'ємних з'єднань встановленням міжатомних зв'язків між поєднуваними частинами під час їх нагрівання або пластичного деформування.

3.10 прогонова споруда

Несна конструкція мостової споруди, яка перекриває простір або його частину між двома або декількома опорами, яка сприймає навантаження від елементів мостового полотна, транспорту та пішоходів та передає його на опори.

3.11 сталь низьколегована

Легована сталь, в якій сумарний вміст легувальних елементів менше ніж 2,5 %, призначена для застосування в основних конструкціях мостів

4 ЗАГАЛЬНІ ВИМОГИ

4.1 У цьому стандарті передбачено, що роботи з виготовлення СКМ виконують спеціалізовані підприємства, оснащені та укомплектовані:

- закритими опалюваними приміщеннями;
- належним технологічним та зварювальним устаткованням, відповідним оснащеннем та засобами контролю якості;
- кваліфікованим персоналом, а також атестованими незалежними органами атестації (НОА), зварювальниками та фахівцями з неруйнівних методів контролю якості;
- випробувальними лабораторіями, атестованими НОА для проведення вхідного контролю вихідних матеріалів, хімічного аналізу сталі, зварних з'єднань, неруйнівного контролю якості, дефектоскопії тощо;
- стан устатковання, яке застосовують під час виробництва, потрібно підтримувати на такому рівні, щоб його використання, зношуваність та відмови не призводили до значних невідповідностей у процесі виробництва;
- на всіх етапах виготовлення СКМ кожну частину або пакет однакових сталевих компонентів (деталей, монтажних елементів) потрібно ідентифікувати маркованням;
- марковання методом ударного клейма дозволено для марок сталі до S500 включно. Марковання зазначеним способом використовують лише на визначених ділянках поверхні, де це не впливає на втомну довговічність.

4.2 Під час виготовлення СКМ потрібно забезпечити науково-технічний супровід зварювальних робіт із залученням спеціалізованих організацій.

4.3 Підставою для виготовлення СКМ є робочі креслення марки КМ (конструкції металеві), які розроблено спеціалізованою проектною організацією та затверджено в установленому порядку для виконання робіт.

4.4 Робочі креслення КМ надходять до виробника СКМ від замовника як обов'язковий додаток до договору на виконання замовлення. Креслення КМ мають бути розглянуті та проаналізовані виробником на повноту вихідних даних та технологічність складання конструкцій. У КМ має бути зазначено сортаменти прокату та марки (класи) сталі й вимоги до них згідно з чинними нормативними документами (НД), типи та розміри зварних швів (заводських і монтажних), ділянки зварних швів із повним проплавленням товщини деталі, кутові шви з розпусками (недоварами), способи (умови) зварювання, діаметри кріпильних виробів, протикорозійний захист, за потреби, вказівки щодо додаткових вимог з монтажу, а також у повному обсязі дані для замовлення металопрокату та комплектувальних виробів.

4.5 Єдиним документом для виготовлення та монтажу СКМ є робочі креслення марки КМД (конструкції металеві деталізовані), розроблювані виробником або на його замовлення, у повній відповідності до креслень КМ.

Будь-які відхилення від креслень КМ потрібно узгоджувати з проектною організацією – розробником КМ.

4.6 У кресленнях КМД має бути наведено:

- монтажно-марковальні схеми та членування на відправні марки, елементи;
- вузли монтажних з'єднань СКМ;
- схеми загального та контрольного складання з індивідуальним маркованням з'єднань стиків;
- вказівки щодо технічних вимог із монтажу та захисту від корозії;
- відомості про матеріали СКМ, зварювальні матеріали та механічні кріпильні вироби.

Положення зварних стиків (під час укрупнення листових елементів поясів головних балок, стінок, листів настилу, ортотропних плит тощо) підприємство призначає самостійно, виходячи з умов раціонального розкрою металопрокату та дотримання вимог [4], [5] та додатка А цього стандарту.

Примітка. Конструктивні вимоги щодо схем та вузлів з'єднань СКМ (як приклад) наведено в додатку А.

4.7 В проектах КМ та КМД має бути передбачено постачання марок, елементів, блоків СКМ максимально високої заводської готовності для виконання на монтажі зварних, фрикційно-болтових та болтово-варних стикових з'єднань за суттєвого зниження обсягів робіт з утворення монтажних з'єднань.

4.8 Під час виготовлення СКМ має бути забезпечено поопераційний контроль виконання вимог робочої конструкторсько-технологічної документації та цього стандарту.

4.9 Конструкції мають відповідати установленим в процесі проектування вимогам щодо міцності та жорсткості, у передбачених проектною документацією розрахункових ситуаціях витримувати навантаження під час випробувань. З цією метою в робочих кресленнях мають бути представлені схеми навантаження та

контрольні навантаження для перевірки на міцність, жорсткість та контрольний вигин.

За відсутності вимог до випробування конструкції навантаженням її міцність та жорсткість має бути забезпечені встановленими у проекті вимогами щодо марок сталі за характеристиками міцності та деформації, до геометричних параметрів конструкцій та деталей, монтажних елементів, до зварних, фрикційно-болтових та болтово-зварних з'єднань.

5 ВИМОГИ ДО СТАЛЕВОГО ПРОКАТУ, ПРИЙМАННЯ ТА ЗБЕРІГАННЯ

5.1 Для СКМ зі зварними, фрикційно-болтовими та болтово-зварними з'єднаннями застосовують матеріали, вимоги щодо яких за профілями, сортаментом та марками сталі встановлюють у проектній документації (КМ). Види прокату мають відповідати вимогам відповідних стандартів згідно з таблицею 1.

5.2 До прокату для СКМ пред'являють особливі вимоги з урахуванням роботи основних несних конструкцій прогонових споруд та опор на динамічні та вібраційні навантаження.

5.3 Сталі для мостобудування поставляють в нормалізованому стані, з гарантією зварюваності. Нормалізовані сталі та сталі в стані поставки +N менш скильні, порівняно з іншими станами поставки, до погіршення механічних властивостей під час термооброблення, а також термічного й термомеханічного виправлення деформацій в процесі виготовлення елементів СКМ.

Таблиця 1 – Види прокату для СКМ

Вироби	Технічні вимоги	Розміри	Допуски
Лист товстий, штаба та широка штаба			ДСТУ EN 10029 ДСТУ EN 10051 ДСТУ 8540 ДСТУ 4747
Профілі (двотаври нормальні та широкополічні з паралельними гранями полиць)	[6] ДСТУ 2651 ДСТУ 8541 ДСТУ 8817		ДСТУ EN 10034
Двотаври гарячекатані з нахилом полиць	ДСТУ EN 10025-1 ДСТУ EN 10025-2		ДСТУ EN 10024
Швелери	ДСТУ EN 10025-3		ДСТУ EN 10279
Кутики рівнополічні та нерівнополічні	ДСТУ EN 10025-4 ДСТУ EN 10025-5 ДСТУ EN 10025-6	ДСТУ EN 10056-1	ДСТУ EN 10056-2
Профілі Т (таври)		ДСТУ EN 10055	ДСТУ EN 10055
Сортовий прокат та прутки		ДСТУ EN 10058 ДСТУ EN 10059 ДСТУ EN 10060 ДСТУ EN 10061	ДСТУ EN 10058 ДСТУ 4747 ДСТУ EN 10059 ДСТУ 4746:2007 ДСТУ EN 10060 ДСТУ 4738 ДСТУ EN 10061
Профілі порожнисті гарячої обробки	ДСТУ EN 10210-1	ДСТУ EN 10210-2	ДСТУ EN 10210-2
Профілі порожнисті холодноформовані	ДСТУ EN 10219-1	ДСТУ EN 10219-2	ДСТУ EN 10219-1

Кінець таблиці 1

Вироби	Технічні вимоги	Розміри	Допуски
Шпильки для дугового приварювання	ДСТУ ISO 13918	ДСТУ ISO 13918	ДСТУ ISO 13918

5.4 Перелік прокату, марок сталі та умов їх застосування для основних несних конструкцій прогонових споруд (головні балки, плити, елементи ферм, поздовжні та поперечні балки проїжджої частини, діафрагми) та допоміжних елементів, наведено в таблиці 2.

Таблиця 2 – Перелік марок сталей для СКМ

Марка сталі	Нормативний документ	Товщина прокату		Характеристичні значення, МПа		
		листо-вого	фасон-ного	границя текучості	тимчасовий опір	
Основні несні конструкції						
15ХСНД-2	ДСТУ 8817	8–32		340	490	
		33–50		330	470	
10ХСНД-2		8–15		390	530	
		16–32		390	530	
		33–50		390	510	
09Г2СД-12	ДСТУ 8541	≤10		345	480	
		11–20		325	450	
		21–32	≤20	295	430	
		≤32	≤10	345	480	
15ХСНД-12		≤40	≤15	390	530	
10ХСНД-12						

Кінець таблиці 2

Марка сталі	Нормативний документ	Товщина прокату	Характеристичні значення, МПа	
E 36	[6]	≤50	355	490
E 40		≤40	390	530
S355NL*	ДСТУ EN 10025-3	≤16	355	470
		16–40	345	
		≥40	335	
S420NL*	ДСТУ EN 10025-3	≤16	420	520
		16–40	400	
		≥40	390	
S460NL*	ДСТУ EN 10025-3	≤16	460	540
		16–40	440	
		≥40	430	
Допоміжні конструкції				
Ст3пс3 Ст3сп3	ДСТУ 2651	≤10	245	370
Ст3сп5		10–20		
09Г2-12	ДСТУ 8541	≤100	265	430
09Г2С-12		≤160		
S275NL	ДСТУ EN 10025-3	≤16	275	370
		16–40	265	
		40–60	255	
*Примітка. Масова доля міді в стальах S420NL, S460N має складати від 0,40 % до 0,50 %, в сталі S355NL – від 0,20 % до 0,40 %				

5.5 Для основних конструкцій клас якості прокату за внутрішньою суцільністю має бути S₁ згідно з ДСТУ EN 10160, або відповідати класам 1 та 2 згідно з ДСТУ 8818. За потреби, допустимо зазначати в замовленні інший клас або встановлювати окремі вимоги щодо контролюваних характеристик суцільності ділянок прокату.

5.6 Загальні вимоги до якості поверхні листа товстого, широкої штаби та профілю зазначають згідно з ДСТУ EN 10163-1, ДСТУ 8540, ДСТУ 8817.

Щодо стану поверхні прокату застосовуються такі вимоги:

а) клас А1 – для товстих листів та широких штаб згідно з вимогами ДСТУ EN 10163-2;

б) клас С1 – для профілів згідно з вимогами ДСТУ EN 10163-2.

Відхилення від площинності прокату має відповідати вимогам ДСТУ 8540 для листів високої площинності (ПВ).

5.7 Весь призначений для виготовлення мостових конструкцій металопрокат має бути прийнятий з оформленням документації згідно з системою ідентифікації прокату на конкретному підприємстві.

5.8 Прокат, який надійшов на склад, має бути перевірений на відповідність до таких умов:

- кількість за теоретичною вагою (довжиною профілів);
- сортамент та марки сталей;
- клеймування/марковання постачальника;
- вибірково, наявність тріщин, раковин, розшарувань, закатів, загальних деформацій, які перевищують граничні значення, визначені в стандартах на прокат.

Примітка.

1. Вагу СКМ визначають за кресленнями КМ; у КМД вагу збільшують на розкрій та зварні шви, відповідно, на 3 % та 1 %.

2. Для складних конструкцій вагу зварювальних швів визначають за розрахунком згідно з ДСТУ 3159.

3. До загальної ваги може бути додано вагу пластин контрольних зварних з'єднань для механічних випробувань під час виготовлення і монтажу конструкцій, вагу пристосувань для монтажу, пакування та транспортування СКМ.

5.9 Якість та марки вихідних матеріалів, використовуваних для виготовлення СКМ, мають відповідати вимогам стандартів та бути підтвердженими сертифікатами заводів-постачальників.

Використання металопрокату, який не має сертифікатів якості заводу-виробника або не має марковання, для виготовлення СКМ не дозволено.

Під час виготовлення СКМ якість кожної партії металопрокату (в тому числі, металу шпильок згідно з ДСТУ ISO 13918), що надходить на підприємство, перевіряють за допомогою проведення стандартних механічних випробувань (ДСТУ ISO 6892:1, ДСТУ EN 10045-1) із визначенням границі текучості, тимчасового опору розриву, ударної в'язкості, відносного подовження та хімічного складу, показники яких мають відповідати вимогам відповідних ДСТУ на даний вид прокату.

5.10 Сталевий прокат, гнуті профілі та комплектувальні вироби перевіряють на відповідність нормативним документам, розсортовують, маркують та розкладають за профілями, марками, плавками.

Весь прокат потрібно зберігати в закритих приміщеннях. Зберігання прокату на відкритому повітрі під навісами дозволено впродовж щонайбільше трьох місяців.

5.11 Металопрокат зберігають у штабелях висотою щонайбільше 1,5 м, уклавши його на дерев'яні або металеві підкладки товщиною від 100 мм до 150 мм. По висоті штабеля через кожні 0,3–0,5 м укладають дерев'яні підкладки товщиною щонайменше 120 мм та довжиною на 100–200 мм більше за ширину штабеля.

Приймання фасонного та листового прокату здійснює технічний персонал складу (цеху) металу та служба технічного контролю (СТК) заводу-виробника.

Примітка. Відходи, утворені під час розкроювання (вирізання), які можна використати в процесі виробництва, після додаткового марковання потрібно також зберігати на складі.

5.12 Матеріали для зварювання (дріт, в тому числі, порошковий, електроди, флюс) потрібно зберігати в теплому, сухому приміщенні окремо, за марками (партіями), у заводській або спеціальній упаковці.

Лакофарбові матеріали (ЛФМ) треба зберігати в упаковці виробника в пожежобезпечних приміщеннях.

Кріпильні вироби потрібно зберігати в упаковці виробника чи спеціальній упаковці у закритому приміщенні. За тривалого терміну зберігання потрібно відновлювати консервацію.

6 ПІДГОТУВАННЯ ВИХІДНИХ МАТЕРІАЛІВ СКМ

6.1 Металопрокат, призначений для виготовлення СКМ, перед подаванням у виробництво має бути очищений на поточних очищувальних лініях від окалини, іржі, вологи, мастила та інших забруднень.

6.2 Дозволено очищувати метал дробе- або піскоструминним способами, застосовуючи загартований з низькотемпературним от пуском колотий або литий дріб діаметром від 0,6 мм до 0,9 мм для вуглецевих та від 0,8 мм до 1,2 мм для низьколегованих сталей згідно з ДСТУ 3184.

Примітка. Забруднення прокату засобами консервації та мастилами видаляють до механічного оброблення за допомогою миючих засобів або розчинників.

6.3 Весь металопрокат (листовий та фасонний) перед різанням потрібно виправити на листо- чи сортоправильних машинах або правильно-вигинальних пресах.

6.4 Границні значення стріли прогину та радіуса кривизни для виправляння (гнуття) прокату в холодному стані наведені в таблиці 3.

Таблиця 3 – Границні значення стріли прогину та радіуса кривизни для виправляння та гнуття прокату

Прокат	Ескіз	Вісь, відносно якої виконують виправляння	Виправляння	Гнуття
			прогин, f , мм	мінімальний радіус, r , мм
Листова, універсальна штабова, квадратна сталь		$x - x$	$\frac{l^2}{400t}$	$25t$
		$y - y$	$\frac{l^2}{800b}$	–
Кутик		$x - x$	$\frac{l^2}{720b_1}$	$45b_1$
		$y - y$	$\frac{l^2}{720b_2}$	$45b_2$
Швелер		$x - x$	$\frac{l^2}{200h}$	$25h$
		$y - y$	$\frac{l^2}{360b}$	$45b$
Двотавр		$x - x$	$\frac{l^2}{200h}$	$25h$
		$y - y$	$\frac{l^2}{200b}$	$25b$

Кінець таблиці 3

Прокат	Ескіз	Вісь, відносно якої виконують випрямлення	Випрямлення	Гнуття
			прогин, f , мм	мінімальний радіус, r , мм
Гнутозварні профілі		$x - x$	$\frac{l^2}{400h}$	$30h$
		$y - y$	$\frac{l^2}{400b}$	$30b$
Труби, круг		—	$\frac{l^2}{400d}$	$30d$

Примітка. Під час гнуття в кут на пресах і в штампах деталей з листового прокату з границею текучості до 400 МПа внутрішній радіус має бути щонайменше $1,2t$ для конструкцій, які сприймають статичні навантаження, та $2,5t$ для конструкцій, які сприймають динамічні навантаження (t – товщина листа). Під час гнуття в кут деталей з низьколегованих сталей з границею текучості до 400 МПа, після різання їх ножицями кромки, що перетинають лінію згину, потрібно обробити механічним способом, а кути кромок закруглити радіусом або фаскою 2 мм. Лінію згину рекомендовано розташовувати поперек волокон прокату листа

6.5 Листовий прокат випрямлюють на листоправильних машинах.

Потрібно, щоб зазор між виправленою поверхнею листа та ребром мірної лінійки довжиною 1 м не перевищував 1,5 мм для будь-якої товщини.

6.6 Хвилястість універсального та штабового прокату випрямлюють на листоправильних машинах, а шаблеподібність – на горизонтальних правильно-згинальних пресах.

Хвилястість кромок чи шаблеподібність листа або штаби не можна випрямляти за допомогою прокладок. Хвилястість листів завтовшки більше ніж 40 мм можна випрямляти на правильно-згинальних пресах із прокладками на опукlostях листа.

6.7 Фасонний прокат (кутики, швелери, двотаври, квадрат та круг) виправляють у холодному стані на сортоправильних машинах у разі, якщо кривизна становить 0,001 довжини або більше ніж 5 мм.

6.8 Для виправляння фасонного прокату рекомендовано застосовувати сортоправильні машини відкритого типу з консольним положенням роликів, з можливістю їх заміни та зміни кроку.

6.9 Деформації листового, фасонного та сортового прокату, які перевищують граничні значення для холодної правки (таблиця 3), виправляють термічним або термомеханічним способом.

6.10 Основні правила термічної та термомеханічної правки:

а) температуру місцевого підігріву металу під час термічного та термомеханічного випрямлення потрібно приймати номінально:

1) для термічно оброблених сталей (нормалізація, загартування плюс відпуск) – 700 °C;

2) для гарячекатаних сталей – від 700 °C до 900 °C;

3) для дрібнозернистих конструкційних сталей, підданих нормалізуванню – нормалізувальне випрямлення за температури 680 °C;

б) робітники-газоправильники мають бути атестовані відповідною комісією підприємства з наданням посвідчення. Газоправильники мають контролювати температуру підігріву металу під час випрямлення за допомогою оптичного пірометра, цифрових термометрів;

в) інтенсивність підігріву має забезпечити рівномірне нагрівання зони виправлення зі зменшенням градієнти температур. Горючий газ – ацетилен, пропан-бутан, природний газ; номер сопла (наконечника) – не нижче 5;

г) нагрівати одну й ту саму зону більше двох разів не допустимо;

д) прикладання статичних зусиль за допомогою домкратів або під час термомеханічного випрямляння у разі охолодження металу нижче 600 °C не допустимо (крім попередніх зусиль, які прикладають під час підігрівання);

е) термічне та термомеханічне випрямляння конструкцій з термічно оброблених низьколегованих сталей допустиме тільки за плюсової температури повітря та металу. Гарячекатані сталі допустимо випрямляти за температури щонайменше мінус 15 °C;

ж) результати випрямляння можна визначати тільки після повного природного охолодження зон підігріву до температури від 20 °C до 30 °C.

Охолоджувати нагрітий метал за допомогою води або холодного повітря заборонено.

6.11 Шаблевидність листа або штаби виправляють термічним способом з підігрівом клинів з опуклої сторони елемента. Висоту клиновидних зон підігріву приймають такою, що дорівнює 2/3 ширини листа (штаби), причому ширина клина має складати від 30 мм до 100 мм в основі. Підігрівання клина виконують у напрямку від вершини до основи. В першу чергу, зону підігріву позначають у місцях найбільших деформацій. Після охолодження листа вимірюють залишковий вигин та, за потреби, позначають зони другої черги підігріву (рисунок 1).

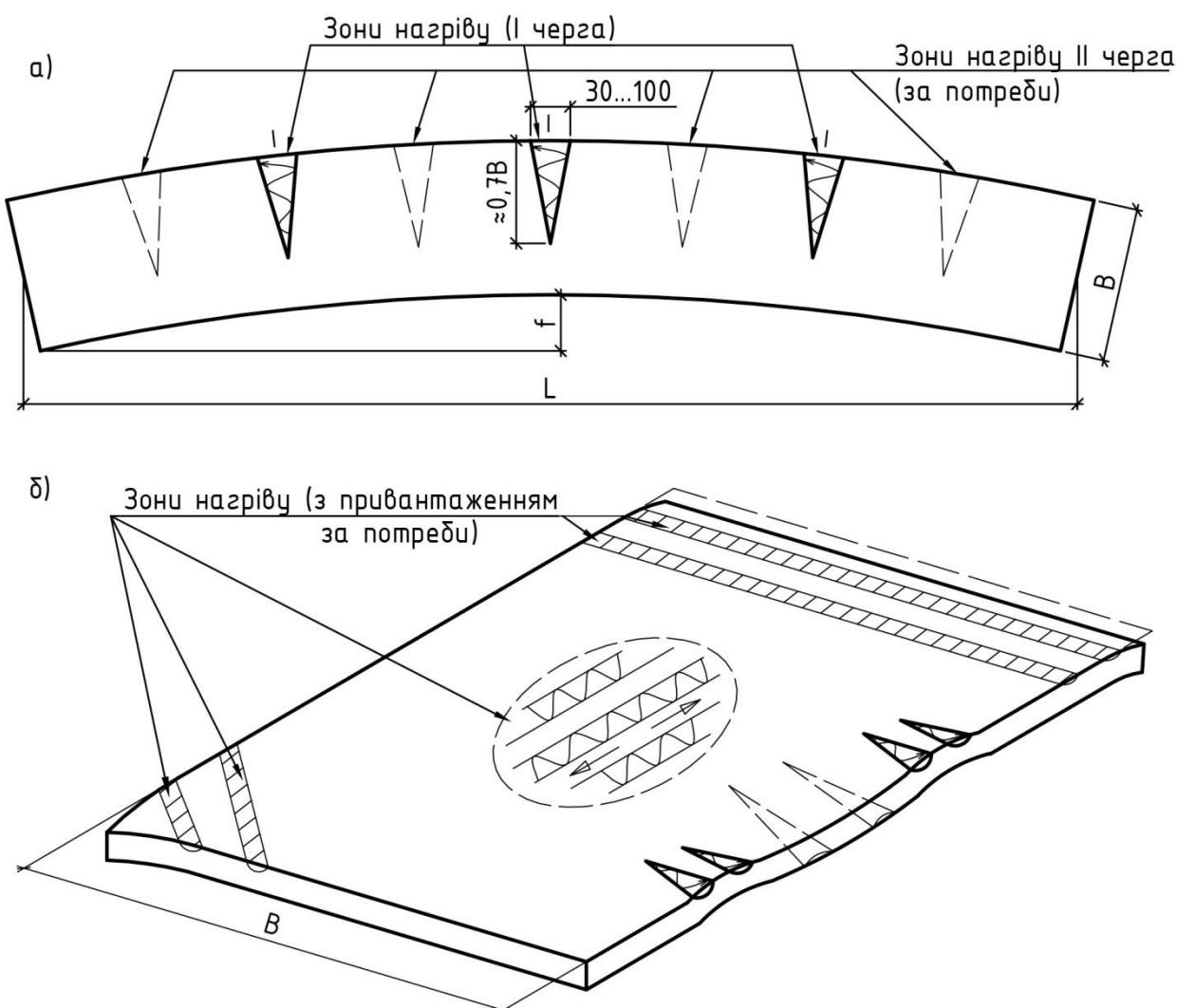


Рисунок 1 – Термічне виправлення прокату

а) термічне виправлення шаблеподібності; б) термічне та термомеханічне виправлення хвилястості, опукlostі поверхні та кромки

6.12 Хвилястість товстого листа, торочки по краю та випинання (хлопуни) виправляють переважно термомеханічним способом із прикладанням статичних зусиль. Метал у кожному разі потрібно підігрівати з опуклої сторони.

6.13 Усунення деформацій газополуменевим випрямленням виконують за допомогою місцевого термічного впливу. Для марок сталі вище ніж S355, а також, за потреби, для інших марок, розробляють документовану процедуру. Ця процедура має містити щонайменше такі дані:

- а) максимальна температура сталі та дозволена технологія охолодження;
- б) метод нагрівання;
- в) застосовний метод вимірювання температури;
- г) ідентифікація працівників, які мають право виконувати цей процес.

Процедура має бути ухвалена на підставі результатів випробувань на розтяг, удар та твердість. Стосовно зони термічного впливу потрібно зазначити місця для вимірювання температури, а також розташування та орієнтацію досліджуваних зразків.

6.14 Після очищення металопрокату на поточних лініях від окалини та іржі рекомендовано на тих самих поточних лініях виконувати консервування прокату ґрунтовкою швидкого висихання товщиною захисного шару від 15 мкм до 20 мкм. Перед зварюванням у зонах накладання стикових швів, а також кутових швів таврових з'єднань, консервувальний шар ґрунтовки потрібно видалити.

7 РОЗМІЧАННЯ (НАМІЧАННЯ), ВИГОТОВЛЕННЯ ШАБЛОНІВ ТА КОНДУКТОРІВ

7.1 Розмічання виконують за допомогою рулеток, що відповідають другому класу точності, вимірювальних металевих лінійок, штангенциркулів та штангенрейсмусів, кутомірів, лазерних лінійок та рулеток, нутрометрів, мікрометрів тощо, які пройшли метрологічну перевірку.

7.2 Контролювання вимірювальних інструментів та приладів має виконувати випробувальна лабораторія або відповідна СТК виробника СКМ.

7.3 Потрібно, щоб граничні відхили деталей під час розмічання не перевищували значення, наведені в таблиці 4.

Таблиця 4 – Границі відхили деталей СКМ, мм

Параметри	Розміри, м		
	до 1,5 включно	понад 1,5 до 9,0 включно	понад 9,0 до 21,0 включно
Довжина, ширина	1,0	1,5	2,0
Відстань від кромки до риски (розмічувальної)		1,0	
Відстань між суміжними рисками		0,5	
Відстань між крайніми рисками	1,0	1,5	2,0
Зміщення центрів отворів		0,5	
Примітка. Розмічання елементів довжиною більше 10 м потрібно виконувати однією рулеткою 20 м, 30 м або 50 м.			

7.4 Для розмічання на прокаті, як і для виготовлення шаблонів, у робочих кресленнях КМД потрібно передбачати припуски на різання, механічне оброблення та усадку внаслідок зварювання згідно з рекомендаціями, наведеними в таблиці 5.

Таблиця 5 – Припуски на різання, механічне оброблення та усадку внаслідок зварювання

Призначення припуску	Найменування, характеристики	Розмір припуску, мм
Ширина різу для термічного різання, яку вимірюють по середині товщини прокату	Ручне та машинне, газокисневе з кисневою завісою та плазмо-дугове різання за товщини металу, мм: від 8 до 14 від 16 до 32 від 40 до 60	4,0 5,0 6,0
	Машинне чистове газокисневе різання різаками фірми MESSNER, ESAB, метал товщиною, мм: від 8 до 14 від 16 до 32 від 40 до 60	2,5 3,0 4,0

Кінець таблиці 5

Призначення припуску	Найменування, характеристики	Розмір припуску, мм
Фрезерування торців	На кожен фрезований торець	5,0
Стругання та фрезерування кромок	На кожну кромку, яку обробляють після різання ножицями та ручного термічного різання	понад 2,0
	Укорочення зварного полотнища від кожного поперечного стикового шва за товщини металу, мм: до 16 від 20 до 40 від 50 до 60	1,0 2,0 3,0
Усадка внаслідок зварювання	Укорочення зварного двотавра від чотирьох поясних швів катетом 8 мм: а) за висоти стінки до 1 м та товщини поясів до 25 мм б) за висоті стінки більше 1 м та товщини поясів більше 25 мм	0,1 мм/м 0,05 мм/м
Усадка внаслідок зварювання	Укорочення балок внаслідок приварювання пари поперечних ребер з двох сторін чотирма кутовими швами: а) за висоти стінки до 1 м та товщини поясів до 25 мм б) за висоти стінки більше 1 м та товщини поясів більше 25 мм	1,0 0,5

7.5 Розмічення застосовують під час індивідуального та малосерійного виробництва. Якщо потрібно виготовити декілька однакових деталей (більше ніж 5), то викреслюють та виготовляють пристосування-шаблон. Перенесення розміру з шаблону на метал називають намічанням. Під час виготовлення деталей відправних

марок для намічання та виконання ряду технологічних операцій застосовують різні типи шаблонів та пристосувань.

Як вихідні матеріали для шаблонів використовують листовий прокат, облицювальний картон, покрівельний пергамін, пиломатеріали, клеєну фанеру тощо.

7.6 Границі відхили розмірів шаблонів мають бути вдвічі меншими, ніж встановлені в КМД границі відхили розмірів деталей, які виготовляють.

7.7 Для виконання отворів рекомендовано виготовляти кондуктори, причому втулки, що в них запресовують, потрібно загартовувати. Границі відхили розмірів у кондукторах мають відповідати наведеним у таблиці 6.

Таблиця 6 – Границі відхили розмірів деталей кондукторів

Найменування показника	Відхили, мм
Внутрішні діаметр втулок	+ 0,15
Відстань між центрами двох сусідніх втулок, у тому числі, по діагоналі	± 0,25
Відстань між будь-якими втулками у групі, у тому числі, по діагоналі	± 0,35
Відстань між групами отворів	± 1,0

7.8 На розмічені деталі основних несних конструкцій потрібно клеймуванням переносити номери плавок прокату за сертифікатами. Місця постановки клейма з номерами плавок мають бути вказані в проектній документації (КМД), причому потрібно, щоб їх не було перекрито під час подальшого складання та монтажу конструкцій.

8 РІЗАННЯ. МЕХАНІЧНЕ ОБРОБЛЕННЯ КРОМОК. ГНУТТЯ ТА ВИПРАВЛЕННЯ ДЕТАЛЕЙ. СКЛАДАННЯ

8.1 Різання. Механічне оброблення кромок

8.1.1 Різання сортового та фасонного прокату виконують на фрезерно-відрізних станках за режимами різання згідно з паспортними даними обладнання.

8.1.2 Для різання прокату та вирізання деталей будь-якої форми допустимо застосовувати розпилювання, різання ножицями, дискове різання, термічне різання та водоструменеве різання. Ручне газотермічне різання застосовують, якщо з практичних міркувань неможливо використати машинне різання. Певні способи різання потрібно застосовувати з обережністю, якщо обрізні кромки буде залишено вільними (такими, які не підлягають подальшому зварюванню) у компонентах, які зазнають втомних навантажень.

8.1.3 Для розкроювання сталевого листа та вирізання деталей будь-якої форми застосовують термічне різання згідно з ДСТУ EN ISO 9013:

- кисневе (газокисневе) машинне та ручне;
- плазмово-дугове машинне (плазмо-кисневе);
- лазерне машинне.

Для газокисневого та плазмо-дугового різання товщину прокату, який розрізають, не обмежено; під час виготовлення СКМ лазерне різання допустимо застосовувати до листів товщиною до 20 мм включно.

8.1.4 Термічне різання сталевого листа потрібно виконувати в закритих опалюваних цехах за плюсової температури металу та навколошнього середовища. Потрібно, щоб працівники були навчені

прДСТУ XXXX:20XX

на підприємстві за спеціальною програмою, атестовані відповідною комісією та мали свідоцтва на право виконувати зазначені вище роботи.

8.1.5 Потрібно періодично перевіряти технологічні можливості процесу термічного різання, як зазначено нижче.

Зі складового виробу мають бути виготовлені чотири зразки, на яких, застосовуючи процес різання, виконують такі операції:

- 1) прямий розріз складового виробу найбільшої товщини;
- 2) прямий розріз складового виробу найменшої товщини;
- 3) розріз під гострим кутом;
- 4) дугоподібний виріз.

8.1.6 Вимірювання потрібно виконувати на прямих зразках довжиною щонайменше 200 мм, а результати мають біти перевірені на відповідність потрібному класу якості. Зразки з вирізом під гострим кутом та дугоподібним вирізом перевіряють візуально, щоб пересвідчитися, що вони виконані з кромками, які відповідають вимогам стандарту на прямі розрізи.

8.1.7 Кромки деталей СКМ розділяють на 3 типи:

- 1) вільні;
- 2) невільні, які не повністю проплавляються під час зварювання;
- 3) невільні, які повністю проплавляються під час зварювання.

Таблиця 7 – Якість поверхні розрізів

Клас виконання за ДСТУ EN 1090-2	Допуски на перпендикулярність або кутові розміри, <i>u</i>	Шорсткість (висота профілю), <i>Rz5</i>
EXC2	Межа атестації 5	Межа атестації 4
EXC3 та EXC4	Межа атестації 4	Межа атестації 4

8.1.8 Процеси термічного різання, внаслідок яких може виникнути місцеве змінення поверхні вільної кромки, мають бути перевірені на придатність. Потрібно, щоб величина твердості металу в зоні, яка прилягає до поверхні різання, не перевищувала 400 HV.

8.1.9 Механічне різання низьколегованого сталевого прокату ножицями допустимо виконувати тільки за плюсової температури повітря та металу. Кромки після різання ножицями мають бути рівними, без тріщин та завалів більших за 0,3 мм.

8.1.10 Для вільних кромок якість поверхні розрізів має відповідати вимогам, наведеним у таблиці 7, за умови оцінювання якості згідно з ДСТУ EN ISO 9013, якщо не зазначено інше.

8.1.11 Залежно від вимог до якості кромок, з урахуванням характеру роботи елементів конструкцій на стадії експлуатації, кромки поділено на 4 категорії. В кресленнях КМ треба вказувати елементи, які працюють на розтяг, та границі зон розтягу за умов згину. Відповідно, в кресленнях КМД треба вказувати категорії кромок та способи їх оброблення.

8.1.12 Категорії кромок мають відповідати вимогам проектної документації. Детальні рекомендації стосовно підготовки кромок зварних швів наведено в ДСТУ EN ISO 9692-1, ДСТУ EN ISO 9692-2, а для кромок настилу мостів – в ДСТУ-Н Б EN 1993-2 (додаток С).

8.1.13 Потрібно, щоб під час машинного термічного різання відхили від перпендикулярності, Δ , невільних кромок (рисунок 2) не перевищували значення, вказані в таблиці 8.

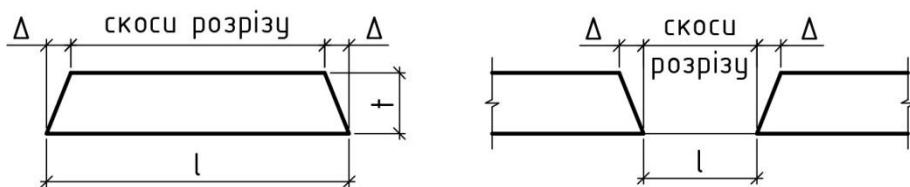


Рисунок 2 – Нахил поверхні розрізу деталі

Таблиця 8 – Відхили від перпендикулярності невільних кромок під час машинного термічного різання

Товщина металу, мм	Значення Δ , мм		Відхил від прямого кута (косина розрізу) a	
	у разі горизонтального зазору в з'єднанні	у разі вертикального зазору в з'єднанні	у разі горизонтального зазору в з'єднанні	у разі вертикального зазору в з'єднанні
від 8 до 12	2	1	від 11° до 9°	від 6° до 4°
від 14 до 30	2	1	від 7° до 4°	від 3° до 2°
від 32 до 40 та більше	2	1	3°	1°

8.1.14 Потрібно, щоб шорсткість поверхні розрізу під час машинного термічного різання, залежно від товщини металу, не перевищувала значення, наведені в таблиці 9.

Таблиця 9 – Шорсткість поверхні розрізу

Клас шорсткості за ДСТУ EN ISO 9013	Категорія кромок за таблицею 10	Спосіб різання	Значення шорсткості R_z , мкм за товщини металу, мм		
			від 8 до 12	від 14 до 30 ¹	від 32 до 60 ²
1	I	Кисневий та плазмово-дуговий	50	80	160
2	II	Кисневий	80	160	320
3	III	Кисневий	160	320	500
1	I	Лазерний	від 10 до 20	від 30 до 40	–

Примітка.

1 Лазерне різання: для товщин від 10 мм до 20 мм.

2 Плазмово-дугове різання: для товщин від 32 мм до 40 мм.

8.1.15 Класифікацію кромок деталей СКМ визначають за характером їх роботи під навантаженням і згідно з проектом КМ – як

правило, на розтяг. У кресленнях КМД має бути зазначено класифікацію кромок та способи їх оброблення (таблиця 10).

Таблиця 10 – Вимоги до оброблення кромок

Кате- горія кро- мок	Тип кромок	Вимоги до оброблення і якості кромок			
		Термічне різання вручну	Різання ножиця- ми та штампу- вання	Машинне газокисне- ве та киснево- плазмове різання	Після машин- ного плазмо- вого різання
I	Вільні кромки: – поздовжні та косих кінцевих різів деталей, що працюють на розтяг; – розтягнуті в елементах у зоні згину, в тому числі, поздовжніх ребер у зоні згину балок; – деталей, що утворюють деформаційні шви		Механічне оброблення згідно з 8.1.16		Допустимо без механічного оброблення за умов точності геометричних параметрів деталей за таблицею 13 та шорсткості розрізу за 1 класом згідно з таблицею 9 (за умов оцінювання згідно з ДСТУ EN ISO 9013)
II	Вільні кромки монтажних елементів (фасонок, стикових накладок, рибок, з'єднувальних планок)				Допустимо без механічного оброблення за умов точності геометричних параметрів деталей за таблицею 13 та шорсткості розрізу не нижче 2 класу згідно з таблицею 9 (за умов оцінювання згідно з ДСТУ EN ISO 9013)

Продовження таблиці 10

Кате- горія кро- мок	Тип кромок	Вимоги до оброблення і якості кромок			
		Термічне різання вручну	Різання ножиця- ми та штампу- вання	Машинне газокисневе та киснево- плазмове різання	Після машин- ного плазмо- вого різання
III	a) Вільні кромки: – поздовжні та косих кінцевих різів деталей, які працюють на стиск; – стиснуті у елементів, що згинаються, у тому числі, поздовжніх ребер жорсткості у стиснутій зоні балок	Механічне оброблення згідно з 8.1.16		Допустимо без механічного оброблення за умов забезпечення точності геометричних параметрів деталей за таблицею 13 та шорсткості розрізу 3 класу згідно з таблицею 9 (за умов оцінювання згідно з ДСТУ EN ISO 9013)	
	б) Вільні кромки поперечних (вертикальних) ребер жорсткості; торцеві кромки усіх деталей, за виключенням деталей, кромки яких відносять до 2-ї категорії; всі кромки нерозрахункових елементів;	Механічне оброблення згідно з 8.1.16	Допустимо без оброблення за умов забезпечення точності параметрів деталей за таблицею 13	Допустимо без механічного оброблення за умов точності параметрів деталей за таблицею 13 та шорсткості розрізу 3 класу за таблицею 9	—

Кінець таблиці 10

Кате-горія кромок	Тип кромок	Вимоги до оброблення і якості кромок			
		Термічне різання вручну	Різання ножицями та штампування	Машинне газокисневе та киснево-плазмове різання	Після машинного плазмо-вого різання
IV	а) Невільні кромки з повним проплавленням під час зварювання, в тому числі, виконані термічним різанням, а також за технологічного проплавлення	Допустимо без оброблення за умов точності геометричних параметрів деталей і оброблення під зварювання відповідно до проекту			—
	б) Невільні кромки з неповним проплавленням під час зварювання, в тому числі, поперечних (вертикальних) ребер жорсткості та деформаційних швів	Механічне оброблення згідно з 8.1.16	Допустимо без механічного оброблення за умов точності геометричних параметрів деталей та оброблення під зварювання відповідно до проекту		—

8.1.16 У процесі різання, газокисневого ручного або ножицями, кромки потрібно обробляти фрезеруванням чи струганням на глибину видалення дефектів, але не менше ніж на 2 мм, причому потрібно, щоб кромки не мали тріщин та надривів.

Шорсткість поверхні вільних та не повністю проплавлюваних кромок після стругання, фрезерування та оброблення абразивним інструментом має бути в межах R_z від 40 мкм до 80 мкм (на базовій довжині l , що дорівнює 8 мм по 10 точках), а для повністю проплавлюваних кромок – щонайбільше 300 мкм.

8.1.17 Стругання та фрезерування деталей СКМ виконують для забезпечення:

- точності геометричних розмірів у межах заданих допусків;
- видалення зон зі зміненою структурою кромок після механічного або термічного різання;
- підготування кромок під зварювання;
- передачі зусилля стиску за допомогою щільного стикування деталей;
- видалення вихватів та інших дефектів різання.

Стругання та фрезерування по площині виконують для забезпечення плавного переходу від однієї товщини деталей до іншої за подальшого стикування їх зварюванням, для плавного переходу по товщині в накладних компенсаторах, для щільного прилягання робочих площин, які передають зусилля стиску.

8.1.18 Окрім вирізи (вириви), утворені на кромках під час термічного різання, мають бути видалені механічним способом із дотриманням вимог 8.1.16, але для вільних кромок потрібно, щоб зменшення їх ширини, B , не перевищувало $0,02B$, або складало до 8 мм з кожного боку, або 12 мм – з одного боку.

8.1.19 Для невільних, не повністю проплавлюваних кромок кутових і таврових з'єднань потрібно, щоб глибина механічного оброблення вихватів не перевищувала 2 мм.

Для невільних кромок із повним проплавленням у стикових зварювальних з'єднаннях висота механічного оброблення вихватів дозволена в межах допусків на зазори відповідно до способу зварювання за ДСТУ EN ISO 9692-1, ДСТУ EN ISO 9692-2.

8.1.20 Поздовжні прокатні кромки штабової та універсальної сталі згідно з ДСТУ 4747 та ДСТУ EN 10051 не підлягають обробленню у разі їх відповідності вимогам таблиці 10.

8.1.21 Дефекти на поверхні, які не перевищують величину відхилу з плюсом (+) на товщину прокату та розшарування на вільних кромках глибиною до 8 мм, можна видаляти механічним обробленням.

Місця з дефектами, які перевищують глибину розшарування або величину відхилу за товщиною прокату, потрібно вирізати (плюс по 50 мм з кожного боку на бездефектну зону) та за затвердженою технологією зварювання виконати вставку нового прокату. Найменший розмір вставки – в межах 300 мм.

8.1.22 Ділянки листа та фасонного прокату з тріщинами або розшаруванням в основному металі також потрібно виправляти у спосіб, подібний до 8.1.21.

8.1.23 Вільні гострі кромки, які підлягають фарбуванню, потрібно закруглювати з радіусом $R \geq 2$ мм або притупляти фаскою з плавним переходом.

8.1.24 У торцях поздовжніх ребер балок, які піддають розтягу, закруглені вирізи виконують за допомогою свердління отворів у вершині кута діаметром щонайменше 25 мм.

У процесі лазерного, машинного, газокисневого або плазмово-дугового різання механічне оброблення не виконують, якщо якість розрізу відповідає І категорії (таблиця 10).

Допустимо також штампування вирізів із наступним механічним обробленням кромок.

8.2 Гнуття та виправлення деталей

8.2.1 Холодне гнуття деталей виконують за радіусом або із заданим кутом згину. Гнуття металопрокату та деталей СКМ за радіусом має відповідати вимогам таблиці 3.

8.2.2 Залежно від класу та товщини прокату, величину пружинення під час гнуття деталей визначають за технологічною карткою гнуття або методом проб.

8.2.3 У деталях СКМ, що вирізані ножицями, з низьколегованих сталей із границею текучості до 400 МПа, у разі гнуття, їх кромки, що перетинають лінію гнуття, після різання ножицями мають бути оброблені механічним способом, а кути – заокруглені за радіусом або фаскою від 1 мм до 2 мм.

Лінію гнуття доцільно розташовувати поперек прокатних волокон листа.

8.2.4 Гнуття в кут деталей СКМ із легованих сталей з границею текучості більше ніж 400 МПа та завтовшки більше ніж 10 мм потрібно виконувати тільки в гарячому стані за радіусами згідно з таблицею 3.

8.2.5 Виготовлення трапецієвидних профілів з листового прокату товщиною від 6 мм до 10 мм потрібно виконувати в холодному стані на профілезгинальному устаткованні.

8.2.6 Холодногнуті лінійні профілі трапецієвидної форми для ребер плит та балок мостів можна виготовляти зі сталей класу міцності щонайменше 345 МПа.

8.2.7 Штампування деталей із термічно зміненої сталі, в тому числі, із границею текучості більше 400 МПа, не дозволено.

Виправлення та гнуття таких деталей товщиною більше ніж 10 мм потрібно виконувати в гарячому стані за температури від 650 °C до 700 °C (колір від темно-вишнево-червоного до вишнево-червоного).

8.2.8 Сталеві листи (полотнища) з поперечними стиковими швами (полотнища) потрібно виправляти на листоправильних машинах за умови, що їх товщина не перевищує 40 мм, а шов підсилено не більше ніж на 2 мм.

Після правки здійснюють УЗД контроль зварних швів у обсязі 100 % із документуванням результатів.

8.2.9 Полотнища з поздовжніми стиковими швами дозволено виправляти механічним способом після зняття підсилення швів з обох боків листа. Видаляти підсилення швів розкаткою не дозволено.

8.2.10 Листи з переломами в поперечних стиках, що на ділянці довжиною 400 мм перевищують 2 мм, потрібно виправляти тільки термічним або термомеханічним способом.

8.3 Виконання отворів під болтові з'єднання

8.3.1 У процесі виготовлення СКМ отвори в елементах із болтовими та фрикційними з'єднаннями виконують свердленням. Отвори діаметром 12 мм та більші дозволено виконувати лазерним різанням за товщини металу щонайбільше 20 мм.

8.3.2 Продавлювання отворів на повний діаметр за товщини прокату до 16 мм з низьковуглецевої та до 12 мм з низьколегованої сталі допустимо лише в допоміжних елементах СКМ (бар'єрні, перилльні огорожі, кабельні короби, оглядові містки тощо).

В несних елементах СКМ продавлювання отворів не дозволено.

Примітка. Потрібно, щоб під час продавлювання діаметр отвору був не меншим, ніж товщина прокату, а різниця між діаметрами отворів на вході та виході становила щонайбільше 0,7 мм, задирки та завали – щонайбільше 0,3 мм.

8.3.3 Всі отвори, зазначені в кресленнях КМ та КМД, мають бути виконані на повний діаметр під час виготовлення СКМ на підприємстві-виробнику. Виняток становлять отвори, пов'язані з технологією монтажних робіт.

8.3.4 Номінальні діаметри отворів під болтові та фрикційні з'єднання наведено в таблиці 11.

Таблиця 11 – Отвори під болтові з'єднання, мм

Види з'єднань	Діаметр отворів під болти			
	M18	M22	M24	M27
Стики та прикріплення основних несних елементів та в'язей, які визначають проектне положення СКМ із фрикційними з'єднаннями	21	25	28	30
Прикріплення накладок у стиках поздовжніх балок, в'язей, що не визначають проектне положення СКМ, гальмівних в'язей та горизонтальних діафрагм проїзджої частини з фрикційними з'єднаннями	23	28	30	33
З'єднання на болтах нормальної точності	19	23	25	28

8.3.5 Границі відхили діаметрів отворів для болтових та фрикційних з'єднань не мають перевищувати значення, наведені в таблиці 12.

Задирки та грат по контуру отвору потрібно видалити. Зенкування дозволено з радіусом на глибину щонайбільше 1 мм.

8.3.6 Допустимо виконувати отвори іншої призначеності, діаметром 50 мм та більшим, за допомогою розточування або машинного термічного різання.

8.3.7 Потрібно, щоб отвори, виконані просвердлюванням чи засвердлюванням, або машинним термічним різанням мали циліндричну форму та відхили згідно з таблицею 12, а також шорсткість поверхонь R_z у межах від 40 мкм до 80 мкм.

Таблиця 12 – Границі відхили отворів під болти, мм

Види відхилів	Величина відхилу отворів під болти			
	M18	M22	M24	M27
Відхили за діаметрами отворів	+ 0,5		+ 0,6	
	– 0,2			
Овальність у межах відхилу за діаметром	0,4	0,5	0,6	
Відхили за глибиною зенкування	$\pm 0,4$			
Нахил поверхні за висотою отвору	0,03 t^* , але не більше ніж 2 мм			
*Примітка. t – товщина листа, пакета				

8.4 Контролювання якості деталей та елементів СКМ

8.4.1 Приймання та контролювання якості деталей, які в процесі виробництва підлягають складанню та зварюванню, має виконувати СТК виробника, а елементи, які без складання та зварювання відвантажуватимуть на монтаж, підлягають додатковому контролюванню незалежним органом або представником замовника.

8.4.2 Потрібно, щоб граничні відхили від проектних лінійних розмірів деталей та монтажних елементів не перевищували значення, наведені в таблиці 13, якщо в робочих кресленнях не обумовлено інше.

Таблиця 13 – Границі відхили від проектних розмірів деталей та елементів СКМ, мм

Найменування параметра	Інтервали, розмір в м					
	до 1,5 включно	понад 1,5 до 2,5 включно	понад 2,5 до 4,5 включно.	Понад 4,5 до 9,0 включно	понад 9,0 до 15,0 включно	понад 15,0 до 21,0 включно
Довжина та ширина деталі у процесі різання: термічного ручного за розміткою автоматом або напівавтоматом ножицями за розміткою ножицями по упору з обробленням на стругальному або фрезерному станках	$\pm 2,5$ $\pm 1,5$ $\pm 1,5$ $\pm 1,0$ $\pm 1,0$	$\pm 3,0$ $\pm 2,0$ $\pm 2,0$ $\pm 1,5$ $\pm 1,0$	$\pm 3,5$ $\pm 2,5$ $\pm 2,5$ $\pm 2,0$ $\pm 1,5$	$\pm 4,0$ $\pm 3,0$ $\pm 3,0$ $\pm 2,5$ $\pm 2,0$	$\pm 4,5$ $\pm 3,5$ $\pm 3,5$ $\pm 3,0$ $\pm 2,5$	$\pm 5,0$ $\pm 4,0$ $\pm 4,0$ $\pm 3,5$ $\pm 3,5$
Різниця за довжиною діагоналей листових деталей, які підлягають зварюванню: у стик внапуск	$\pm 2,0$ $\pm 4,0$	$\pm 3,0$ $\pm 5,0$	$\pm 4,0$ $\pm 6,0$	$\pm 5,0$ $\pm 8,0$	$\pm 6,0$ $\pm 10,0$	$\pm 8,0$ $\pm 12,0$
Відстань між центрами отворів: виконаних за розміткою крайніх виконаних за розміткою суміжних	$\pm 2,0$	$\pm 2,0$	$\pm 2,5$	$\pm 3,0$	$\pm 3,5$	$\pm 4,0$
				$\pm 1,5$		
Виконаних по кондукторах або на станках ЧПУ: крайніх суміжних	$\pm 1,0$	$\pm 1,0$	$\pm 1,5$	$\pm 2,0$	$\pm 2,5$	$\pm 3,0$
				$\pm 1,0$		

8.4.3 Границі відхили від геометричної форми деталей та монтажних елементів мають відповідати значенням, наведеним у таблиці 14, якщо в робочих кресленнях не обумовлено інше.

Таблиця 14 – Граничні відхили форми деталей та елементів

Найменування параметра	Граничні відхили, мм
Зазор між поверхнею листа та ребром сталевої лінійки довжиною 1 м: в зоні монтажних отворів в інших місцях	1,0 1,5
Зазор між натягнутою струною та обушком кутника, полицею або стінкою швелера та двотавра довжиною 1 м	0,001 l , але не більше 10
Зазор між поверхнею листа закладної деталі сталезалізобетонної прогонової споруди та ребром сталевої лінійки довжиною 1 м	1,0
Відхилення ліній кромок листових деталей від проектного під час зварювання: у стик внапуск	1,5 5,0
Проміжок між шаблоном довжиною 1,5 м по дузі та поверхнею вальцьованого листа або обушком профілю під час гнуття: у холодному стані у гарячому стані	2,0 3,0
Залишкові кутові деформації в зварних з'єднаннях деталей (стріла прогину на базі 400 мм) які стикують за товщини t , мм: до 20 включно більше 20	0,1 t 2,0
Еліпсність у габаритних конструкціях за діаметра окружності D : у монтажних стиках в інших місцях	0,003 D 0,005 D

8.5 Складання та підготування з'єднань під зварювання

8.5.1 Складальне оснащення має забезпечувати відповідність за формою конструкції, яку складають, щільне прилягання деталей та збереження геометричної форми під час переміщення чи кантування.

8.5.2 До складання відправних марок СКМ потрібно виконати такі технологічні операції:

- підготування прокату, а саме: очищення, виправляння, розмічування, різання, оброблення кромок, виконання отворів тощо, а також виготовлення деталей;
- приймання та контроль якості 100 % деталей, які надходять для складання елементів відправних марок;
- попереднє підігрівання, зварювання елементів та виправляння остаточних деформацій.

8.5.3 Зазори, уступи в площині з'єднання (по торцях кромок), уступи з площини з'єднання (депланація) залежно від способу зварювання мають відповідати вимогам ДСТУ EN ISO 9692-1, ДСТУ EN ISO 9692-2 та не перевищувати значень, встановлених у цьому стандарті (рисунок 3).

8.5.4 У разі збирання під стикове автоматичне зварювання під флюсом на флюсовій подушці оптимальні зазори, Δ , в стиках із прокату завтовшки від 10 мм до 16 мм (рисунок 3, а) мають бути в межах від 0 до 3 мм.

Для листа завтовшки від 20 мм до 50 мм з X-подібним розробленням кромок (рисунок 3, в) номінальні зазори мають бути в межах від 2 мм до 4 мм.

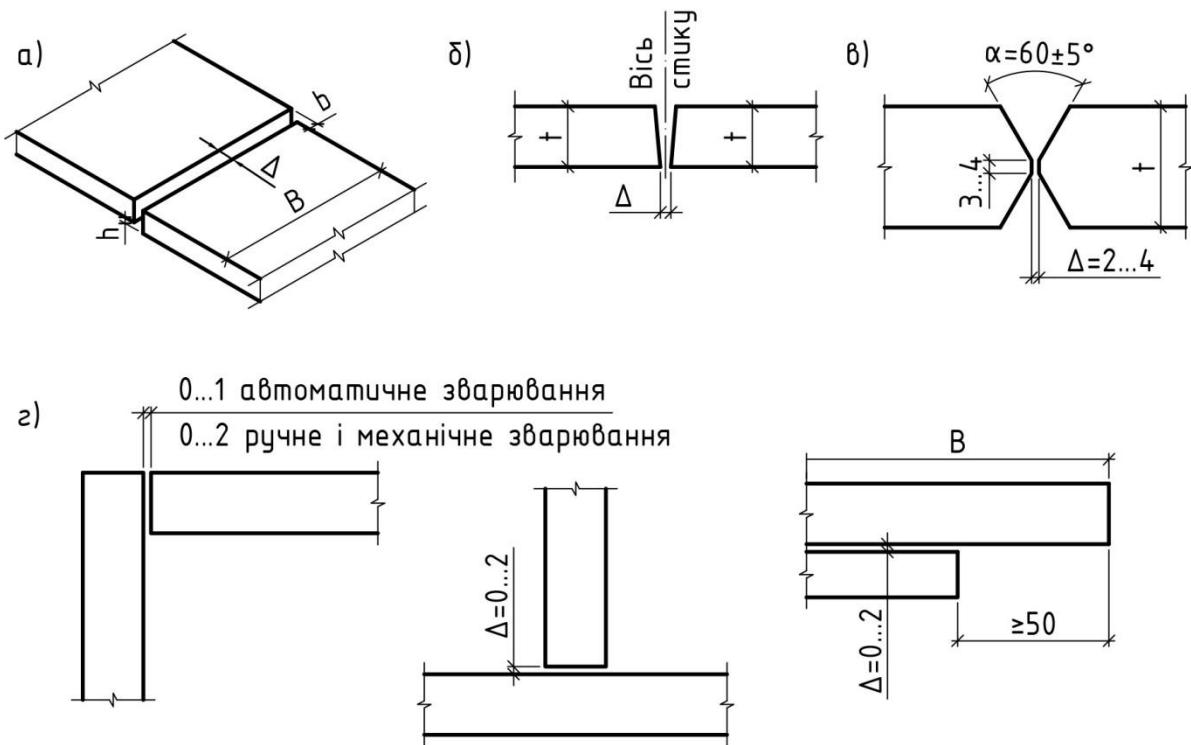


Рисунок 3 – Складання стикових з'єднань під автоматичне та механізовано зварювання: а – стикове; б – стикове з косими кромками; в – стикове з Х-подібним розробленням кромки; г – кутове, таврове, внаpusk

8.5.5 Підготовлені під зварювання кромки мають бути прямолінійними. Потрібно, щоб депланація h листів, які стикують, (рис. 3, а) не перевищувала 0,1 їх товщини, але становила не більше ніж 2 мм.

8.5.6 Потрібно, щоб уступи b (рис. 3, а) у площині з'єднань по торцях листів для вільних кромок поясів балок, без примикання до них ребристих та ортотропних плит (окрім коробчастих елементів, решітчастих ферм) ширину до 400 мм не перевищували 3 мм, для поясів ширину понад 400 мм – 4 мм.

8.5.7 Потрібно, щоб уступи, b , по торцях листів у з'єднаннях, які входять до замкнутого контуру, наприклад, поясів балок та коробів, що примикають у стик до ребристих і ортотропних плит, не перевищували 2 мм.

8.5.8 Під час складання стикових з'єднань з кромками, які мають відхилення від перпендикулярності до площини листа в межах допусків, деталі потрібно розташовувати так, щоб зазор у корені шва відповідав номінальному значенню, а площа симетрії була вертикальною (рисунок 3, б).

8.5.9 Під час складання з'єднань кутових, таврових та в напуск під автоматичне або механізоване зварювання потрібно, щоб незалежно від товщини деталей, які стикують, зазори в з'єднаннях не перевищували 0...2 мм за горизонтального положення зазору та 0...1 мм або 0...2 мм (залежно від способу зварювання) за вертикального положення зазору (рисунок 3, г). Уступи в зонах монтажних стиків під час збирання коробчастих елементів ферм мають бути не більшими за 1 мм.

8.5.10 Усі нерівності та уступи, що заважають правильному складанню конструкцій, мають бути виправлені або зачищені абразивним інструментом. Якщо розміри зазорів більші ніж 2 мм (рис. 3, г), але не більші ніж 3 мм на довжині до 500 мм, допустимо попереднє заварювання їх напівавтоматом або вручну з відповідним збільшенням катета кутового шва.

8.5.11 Торці та поверхні деталей, що передають тиск опору, мають щільно прилягати один до одного. Зазор між фрезерованим торцем ребра та листом поясу потрібно перевіряти щупом завтовшки 0,3 мм. Щуп у цьому разі має проходити не більше ніж на $\frac{1}{2}$ товщини ребра між приторцюваними поверхнями.

8.5.12 Потрібно, щоб полиці парних кутиків, що лежать в одній площині, не були зміщені одна відносно іншої більше ніж на 1 мм.

8.5.13 Проплавлювані під час зварювання поверхні та прилеглі до них зони шириною щонайменше 20 мм мають бути очищені від іржі, окалини та мастильних забруднень (рисунок 4).

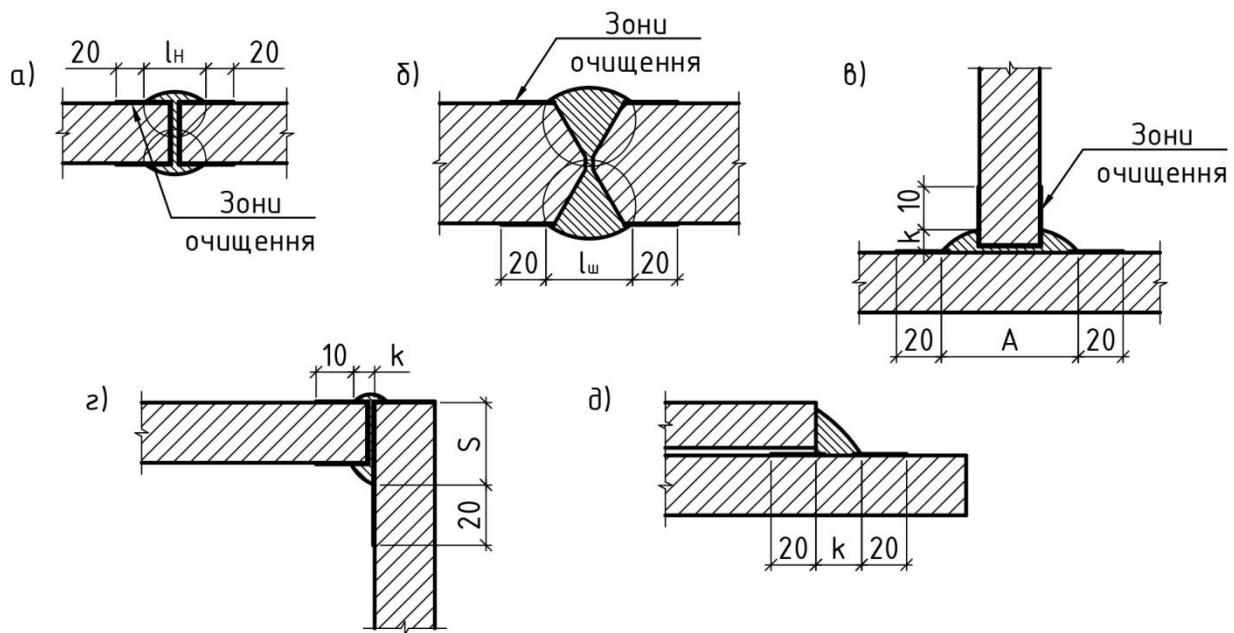


Рисунок 4 – Зони очищення з'єднань перед зварюванням:

а – стикове; б – стикове з Х-подібним розробленням кромок; в – таврове;
г – кутове; д – в напуск

8.5.14 Щоб запобігти утворенню конденсату (вологи) на кромках під час зварювання всіх типів зварних з'єднань треба обов'язково виконувати їх попереднє підігрівання до температури від 70 °C до 90 °C для усіх товщин прокату та марок сталей.

8.5.15 За температури повітря нижчої ніж плюс 10 °C виконують попереднє підігрівання зварюваних кромок та прилеглих ділянок основного металу шириною від 40 мм до 60 мм безпосередньо перед зварюванням, або в процесі зварювання відповідно до технологічних інструкцій щодо зварювання (WPS).

8.5.16 Закріплення деталей під час складання відправних марок потрібно виконувати за допомогою затискних пристроїв, які не заважатимуть наступному виконанню зварних швів, або за допомогою

електрозварних прихопних швів. Електрозварні прихопні шви в зварних з'єднаннях мають бути повністю проплавлені зварюванням основних швів.

8.5.17 Розміри прихопних швів мають становити:

– для стикових з'єднань: глибина від 3 мм до 4 мм, ширина від 6 мм до 8 мм, довжина від 50 мм до 80 мм;

– для кутових, таврових та напускних з'єднань: катет не більше ніж 50 % катета кутового шва, але щонайбільше 5 мм, довжина від 50 мм до 80 мм.

Максимальна відстань між прихопними швами має становити від 300 мм до 500 мм.

8.5.18 Метал прихопних швів має відповідати тим самим вимогам, що й метал основних швів.

Прихопні шви після зварювання мають бути очищені від шлаку та бризок. Тріщини в прихопних швах, а також напливи, пори, несплавлення по кромках не допустимі.

Прихопні шви виконують механізованим зварюванням у захисних газах суцільним дротом діаметром 1,2 мм або ручним дуговим зварюванням електродами діаметром 3 мм та 4 мм.

8.5.19 Під час складання таврових з'єднань типу ребер жорсткості під зварювання двошовним автоматом прихопні шви доцільно розташовувати з обох боків ребра: крайні – навпроти один одного, на 40–50 мм нижче від торця ребра; проміжні – у шаховому порядку. Під час зварювання ребер одношовним автоматом або напівавтоматом прихопні шви виконують з боку, протилежного першому шву.

У разі перетину ребром стикового шва стінки балки або листа настилу прихопні шви довжиною 100 мм потрібно розташовувати безпосередньо на перетині стикового шва з обох сторін ребра.

8.5.20 Під час складання під автоматичне та механізоване зварювання на кінцях з'єднань до деталей треба прикріплювати вивідні планки (рисунок 5).

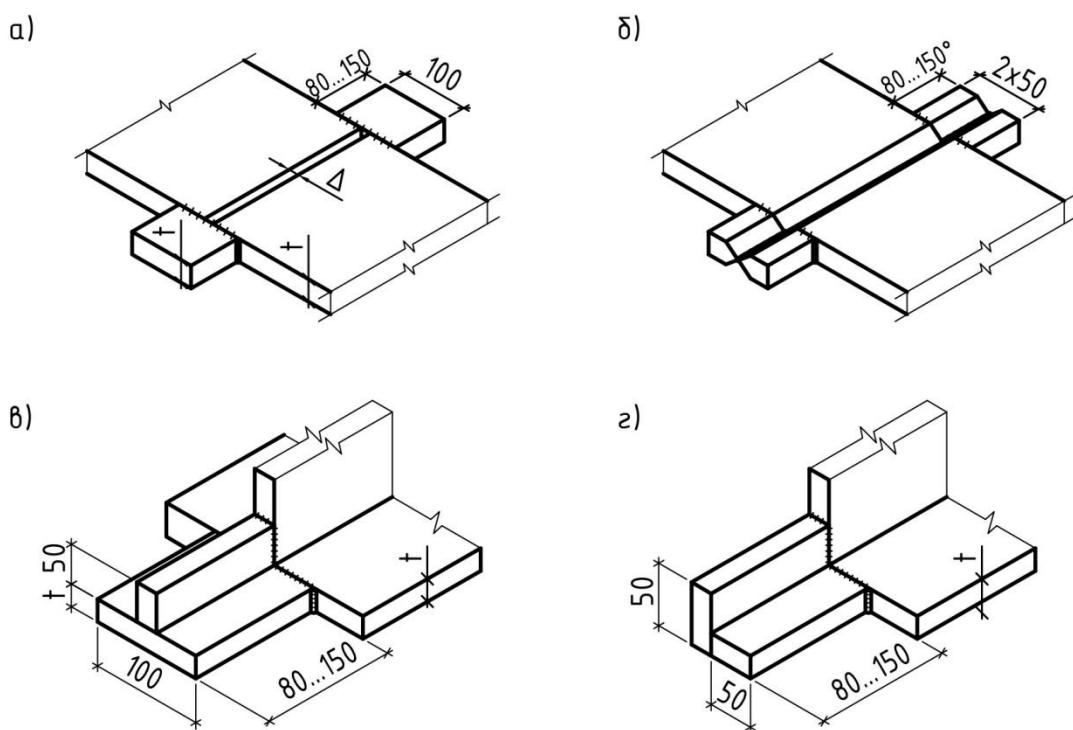


Рисунок 5 – Вивідні планки: а – суцільні вивідні планки; б, в, г – рознімні планки

8.5.21 У стикових з'єднаннях завтовшки від 10 мм до 16 мм без оброблення кромок, які зварюють двостороннім автоматичним зварюванням під флюсом, допустимо застосування суцільних вивідних планок із листа тієї самої товщини, що й у деталей, які стикують (рисунок 5, а).

Примітка

1. Крайні прихопні шви розташовують відразу за вивідними планками довжиною на початку шва 50 мм, а в кінці – щонайменше 100 мм.
2. За потреби, кількість прихопних швів та їх довжину можна збільшувати.

У стикових з'єднаннях з обробленням кромок, а також у кутових, таврових та напускних з'єднаннях потрібно застосовувати рознімні (збірні) планки. Тип оброблення кромок на зварюваних листах та вивідних планках має бути одинаковий.

8.5.22 Довжина вивідних планок має бути від 80 мм до 150 мм, ширина суцільних вивідних планок – 100 мм, рознімних – щонайменше 50 мм.

8.5.23 Приварювання вивідних планок до зварюваних деталей потрібно виконувати по верхній площині ручним дуговим зварюванням, або механізованим зварюванням в середовищі захисних газів.

8.5.24 Допуски на точність встановлення планок мають бути такі самі, як і для зварюваних деталей.

8.5.25 Вивідні планки потрібно виготовляти зі сталі марок, що використовують для зварних конструкцій.

8.5.26 Після зварювання і контролю якості з'єднання вивідні планки видаляють газовим різанням із припусками з наступним зачищенням кромок абразивним інструментом.

8.5.27 Під час розмічання монтажних отворів, установлення ребер жорсткості, фасонок, поздовжніх в'язей тощо потрібно враховувати скорочення полотнищ через усадку у поздовжніх та поперечних зварних швах. Припуски за довжиною деталей на усадку внаслідок зварювання треба визначати розрахунком (орієнтовні значення наведено в таблиці 5).

8.5.28 Складання та приварювання ребер жорсткості, що перетинаються між собою, потрібно виконувати в такій послідовності:

– встановлення та приварювання до листа ребер жорсткості, що не перериваються в місцях перетину;

- встановлення на електrozварних прихопних швах ребер жорсткості, що перетинаються;
- приварювання ребер жорсткості одне до одного в місцях перетину;
- приварювання до листа перехресних ребер жорсткості.

8.5.29 Щоб уможливити складання конструкцій та запобігти появі тріщин у швах в зонах монтажного зварювання внаслідок внутрішніх та залишкових напружень, потрібно передбачувати розпуски (недовари) кутових швів (див. додаток А).

8.5.30 Транспортування складених марок із цеху в цех або їх кантування допустимо за умов забезпечення цілісності їх форми та запобігання залишковим деформаціям.

Переміщувати чи кантувати великогабаритні важкі марки СКМ, складені тільки на прихопних швах, не дозволено без використання пристосувань, які забезпечують незмінність їх форми.

8.5.31 Під час складання або переміщення марок основних несних СКМ можна приварювати до них технологічні або транспортні пристосування, які обов'язково потрібно видаляти газовим різанням, а місця їх приварювання – обробляти на глибину 0,5 мм механічним способом, використовуючи абразивний інструмент, причому риски від зачищення мають бути в напрямку поздовжньої кромки.

8.5.32 Контролювання якості складання та приймання складеної марки виконує СТК виробника. Марки, не зварені після складання протягом доби, мають бути повторно прийняті СТК, а за потреби – додатково очищені від іржі та бруду, щоб запобігти потраплянню їх у зазори.

9 ЗВАРЮВАННЯ СКМ

9.1 Загальні вимоги

9.1.1 Під час виготовлення СКМ потрібно застосовувати зварювальні матеріали та їх комбінації, які забезпечують значення границі текучості, тимчасового опору, відносного подовження і мінімального значення ударної в'язкості металу шва по Шарпі (KCV) на ріні або вище значень, встановлених для основного металу згідно з проектом КМ. Матеріали для зварювання мають відповісти вимогам стандарту ДСТУ EN 13479 та вимогам до матеріалу для зварювання сталевих конструкцій мостів згідно з [4].

9.1.2 Зварювальні матеріали для конкретного способу зварювання потрібно обирати залежно від класу міцності, марки сталі та типу зварного з'єднання відповідно до чинних нормативних документів згідно з таблицею 15.

Таблиця 15 – Матеріали для зварювання

Зварювальні матеріали	Стандарти на вироби
Захисні матеріали для дугового зварювання	ДСТУ EN ISO 14175
Електродні дроти та наплавлений метал для дугового зварювання у захисному газі нелегованих і дрібнозернистих сталей	ДСТУ EN ISO 14341
Зварювальні дроти і комбінації дріт-флюс для дугового зварювання під флюсом нелегованих і дрібнозернистих сталей	ДСТУ EN ISO 14171
Покриті електроди для ручного дугового зварювання високоміцних сталей	ДСТУ EN ISO 18275
Дріт порошковий для дугового зварювання у захисному газі та без нього	ДСТУ EN ISO 17632
Флюси для дугового зварювання під флюсом	ДСТУ EN ISO 14174
Електроди покриті для ручного дугового зварювання	ДСТУ EN ISO 2560

Кінець таблиці 15

Зварювальні матеріали	Стандарти на вироби
Дроти електродні, дріт, прутки і наплавлений метал для дугового зварювання під флюсом	ДСТУ EN ISO 26304
Дроти порошкові для дугового зварювання високоміцних сталей у захисному газі та без нього	ДСТУ EN ISO 18276

9.1.3 Потрібно, щоб кожна марка зварювальних матеріалів, що надходить на завод-виробник СКМ, мала сертифікат якості заводу-постачальника.

9.1.4 Зварювальні матеріали потрібно зберігати в сухому приміщенні за температури повітря не нижче плюс 15 °C.

9.1.5 Перед наданням кожної партії зварювального матеріалу у виробництво його якість перевіряють зварюванням та випробуванням контрольних технологічних проб із визначенням механічних характеристик. Зварювання контрольних технологічних проб виконують в цехах заводу в реальних умовах, за присутності керівника зварювальних робіт і представника контролюючої організації з оформленням відповідного акта. Контрольні зварні проби маркують, контролюють візуальний та ультразвуковий контроль. За результатами випробувань таких контрольних зварних проб підприємству мають бути надані протоколи випробувань із висновком щодо можливості застосування даної партії атестованих зварювальних матеріалів у визначеній їх комбінації під час виготовлення СКМ. Вказані випробування проводять за участі спеціалізованої організації.

9.1.6 Зварювальні матеріали потрібно зберігати та використовувати відповідно до вимог їх виробника. Завод має розробити та затвердити інструкції стосовно зберігання, прогартовування, надавання та використання зварювальних

матеріалів. За відсутності рекомендацій прогартовування та зберігання потрібно виконувати згідно з таблицею 16.

Таблиця 16 – Температура та час прогартовування

Назва операції	Температура, T	Час виконання операції, t
Прогартовування в стаціонарній печі	від 300 °C до 400 °C включно	від 2 годин до 4 годин включно
Зберігання в стаціонарній печі	150 °C та вище	до зварювання
Зберігання в переносних шафах, пеналах	100 °C та вище	під час зварювання

Зварюальні матеріали, які залишаються не використаними після завершення зварюальних робіт, перед використанням знову потрібно прогартовувати.

Зварюальні матеріали з ознаками пошкодження (розтріскування або відшарування покриття на електродах з обмазкою, іржавий, брудний електродний дріт, відшарування мідного покриття), потрібно відбраковувати.

9.1.7 Зварюальное устатковання має забезпечувати стабільні режими зварювання із заданими параметрами, які гарантують високу якість зварних з'єднань. Потрібно, щоб відхилення від встановленого режиму зварювання впродовж нетривалого часу не перевищувало:

- за силою зварюального струму: $\pm 5 \%$;
- за напругою на дузі: $\pm 2 \text{ В}$;
- за швидкістю зварювання: $\pm 10 \%$.

Потрібно, щоб зварюальное устатковання було оснащене приладами (амперметри, вольтметри) для контролювання режимів зварювання. Прилади мають бути перевірені метрологічними службами.

Виробник СКМ повинен мати документально оформленій план технічного обслуговування зварювального устаткування для забезпечення його належного функціонування для якісного виготовлення зварних конструкцій.

9.1.8 Під час виготовлення СКМ зі сталей, наведених в таблиці 2, застосовують, як правило, електродугове автоматичне зварювання під флюсом та механізоване зварювання в суміші захисних газів. Допустимо застосовувати ручне дугове зварювання. Способи зварювання та сфера їх застосування наведені в таблиці 17.

9.1.9 Зварювання потрібно виконувати відповідно до затвердженого технологічного процесу виготовлення конкретних марок, розробленого відділом головного технолога та головного зварника та погодженого з незалежною організацією, що здійснює контроль якості виготовлення СКМ. У технологічному процесі має бути встановлено послідовність виготовлення деталей та монтажних елементів, відправних марок, послідовність складально-зварювальних операцій, а також регламентовано використання оснащення, інструмента, устаткування, зварювальних матеріалів, технології зварювання.

Режими зварювання мають бути розраховані та призначенні спеціалізованими організаціями з врахуванням класу міцності, марки сталі, товщини прокату і параметрів розробки кромок. Режими зварювання повинні забезпечити швидкість охолодження металу зварного шва і зони термічного впливу для сталей з границею текучості до 350 МПа 8...15 °C/c, з границею текучості 390 МПа і більше в межах 15...25 °C/c.

Таблиця 17 – Способи зварювання СКМ

Спосіб зварювання	Сфера застосування
Автоматичне зварювання під флюсом ДСТУ EN ISO 9692-2	Стикові з'єднання, зварювані в нижньому положенні: – двостороннє однопрохідне зварювання на флюсовій подушці металу товщиною від 10 мм до 16 мм без скосу кромок; – двостороннє багатопрохідне зварювання на флюсовій подушці металу товщиною від 20 мм до 50 мм з двома симетричними Х-подібними скосами кромок. Кутові, таврові та напускні з'єднання, зварювані в нижньому положенні: – одностороннє зварювання «в кут» або «в човник»; – двостороннє дводугове зварювання «в кут»
Механізоване зварювання в суміші захисних газів суцільним та порошковим дротом ДСТУ EN ISO 9692-1	Стикові з'єднання, зварювані в нижньому положенні з двох сторін: – із V-подібним скосом двох кромок для металу товщиною від 10 мм до 20 мм; – із двома симетричними К-подібними скосами однієї кромки металу товщиною від 10 мм до 30 мм; – із двома симетричними Х-подібними скосами двох кромок металу товщиною від 10 мм до 50 мм. Кутові, таврові, напускні з'єднання металу товщиною від 10 мм до 50 мм, зварювані в усіх просторових положеннях
Ручне електродугове зварювання ДСТУ EN ISO 9692-1	Короткі шви стикових, кутових, таврових і напускних з'єднань металу товщиною від 10 мм до 50 мм, зварювані в усіх просторових положеннях
Дугове приварювання шпильок ДСТУ EN ISO 14555	З'єднання шпильок із верхніми поясами головних балок прогонових споруд із залізобетонною плитою проїздової частини

9.1.10 Дугове зварювання має відповідати вимогам і рекомендаціям стандартів ДСТУ ISO/TR 17671-1:2015 та ДСТУ ISO/TR 17671-2:2015.

Зварювання має бути виконано відповідно до вимог стандарту ДСТУ EN ISO 3834, частини 2 та 3. За класом виконання застосовують:

- частину 2 «Комплексні вимоги до якості»: для класів EXC3 та EXC4;
- частину 3 «Стандартні вимоги до якості»: для класу EXC2.

9.1.11 Планування зварювальних робіт, як складову частину планування виробництва, виконують відповідно до вимог, наведених у ДСТУ EN ISO 3834.

Документи планування зварювальних робіт мають містити:

- а) технологічні інструкції зі зварювання, у тому числі, вимоги до зварювальних матеріалів, будь-якого попереднього підігріву, температури металу шва перед накладанням наступного шару та вимоги до термічної обробки після зварювання;
- б) заходи, які належить застосовувати для запобігання деформації під час та після зварювання;
- в) послідовність операцій зварювання з зазначенням будь-яких обмежень, або прийнятих місць для точок початку наплавлення та зупинки, якщо геометричні характеристики з'єднання не дозволяють виконати безперервне зварювання;
- г) вимоги до проміжної перевірки;
- д) кантування елементів в процесі зварювання, пов'язане з послідовністю виконання операцій;
- е) детальну інформацію щодо застосовуваних обмежень;
- ж) заходи, які треба вжити, щоб запобігти розшаруванню листів;
- и) заходи контролювання втрат тепла, щоб уникнути місцевого зміцнення на малих проходах під час зварювання основного шва;

- к) спеціальне устатковання для зварювальних матеріалів;
- л) вимоги щодо критеріїв приймання зварних з'єднань;
- м) перехресне посилання стосовно плану контролювання та випробувань;
- н) вимоги до позначення зварних швів;
- п) вимоги до оброблення поверхні.

Якщо в результаті зварювання або складання попередньо виконані шви перекриваються або стають недоступні, потрібно визначити, які шви мають бути виконані першими та, можливо, перевірені (випробувані) перед виконанням наступного шва, або закриттям шва після складання.

9.1.12 В зварних з'єднаннях, в яких використовують сталі різних класів міцності, потрібно застосовувати зварювальні матеріали для сталі більш низького класу міцності.

9.1.13 Під час двостороннього зварювання на флюсовій подушці, після виконання шва з однієї сторони, кантування елемента допустимо тільки за умов охолодження шва до температури щонайбільше 40 °C.

9.1.14 Зварювання потрібно виконувати на основі атестованих технологій з використанням технологічних інструкцій зі зварювання (WPS) згідно з ДСТУ ISO 15609 та атестації технології зварювання згідно ДСТУ EN ISO 15614-1, дотримуючись умов згідно з рисунком 6:

а) коефіцієнт форми проплавлення (відношення ширини до глибини) має становити $e/h \geq 1,2$ як для стикових (рисунок 6, а), так і для кутових швів;

б) потрібно, щоб глибина проплавлення притуплених кромок під час виконання першого шва стику з Х-подібною підготовкою кромок не

перевищувала величину притуплення n для забезпечення якісного проплавлення під час двостороннього зварювання (рисунок 6, б);

в) в кутових швах має бути забезпечено розрахункову висоту перерізу по металу шва і по металу лінії сплавлення (рисунок 6, в);

г) з'єднання з повним проплавленням (стикові й таврові, рисунок 6, д) мають забезпечувати повне проплавлення кромок листів. Розміри швів зварювання Т-подібного рівноміцного з'єднання з частковим проплавленням забезпечують за умови: $a+a \geq t$ (рисунок 6, е). Якщо не потрібна рівноміцність шва з'єднання, допустимо для Т-подібного з'єднання збільшувати розмір c ;

д) зварювання з'єднань листів унапуск потрібно виконувати з двох сторін (рисунок 6, ж). З'єднання з одним швом допустимо застосовувати за умови герметизації протилежного відкритого боку з'єднання (рисунок 6, и).

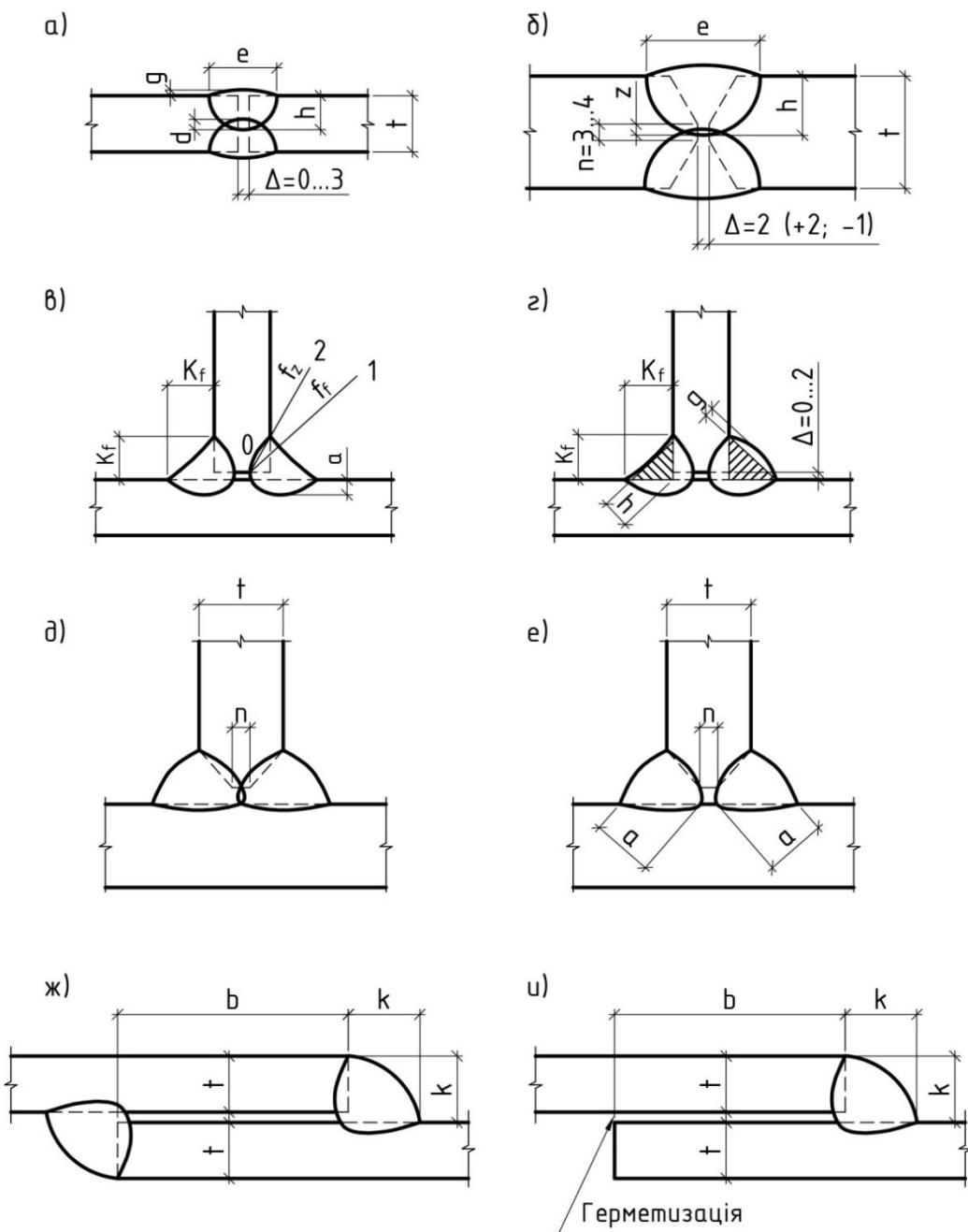


Рисунок 6 – Конструктивні особливості зварних з'єднань:

- а** – стикові шви без розробки кромок; **б** – стикові шви з розробкою кромок;
в – розрахункові перерізи кутових швів таврових з'єднань; **г** – катети кутових швів
 (вписані трикутники); **д** – таврове з'єднання з повним проваром;
е – таврове з'єднання з частковим проваром;
ж та **и** – з'єднання в напуск (двобічне та однобічне)

9.1.15 Попередній підігрів, за потреби, виконують згідно з ДСТУ EN ISO 13916, ДСТУ ISO TR 17671-2, з чинними WPS та застосовувати в процесі зварювання, включно з прихопними швами та швами приварювання тимчасових пристосувань.

9.1.16 Якщо технологія складання потребує використання тимчасових пристосувань, що приєднують зварюванням, їх треба розташовувати так, щоб їх видалення не спричинило пошкодження основних СКМ. Усі шви тимчасових пристосувань потрібно виконувати згідно з WPS. В КМД потрібно позначити усі ділянки, де приварювання тимчасових пристосувань не дозволено.

Видалення тимчасових зварних пристосувань треба виконувати у спосіб, що не пошкоджує основний метал, після чого поверхню основного металу шліфують начисто. Місця видалення мають бути перевірені візуально, а для сталей класу міцності S355 та вищого такі місця підлягають додатковому неруйнівному контролю.

Після видалення тимчасових пристосувань потрібно виконати контроль для визначення наявності тріщин на поверхні складової частини в місцях тимчасових швів.

9.1.17 Зварювальники мають бути атестовані згідно з ДСТУ EN ISO 9606-1, а оператори зварювального обладнання – згідно з ДСТУ EN ISO 14732.

9.1.18 Для класів EXC2, EXC3 та EXC4 під час виконання зварювання координація зварювальних робіт має бути забезпечена координаційним персоналом, який має відповідну кваліфікацію та досвід стосовно операцій зварювання, нагляд за якими здійснюють згідно з ДСТУ EN ISO 14731.

9.2 Вимоги до геометричних параметрів зварних з'єднань

9.2.1 Розміри перерізу швів зварних з'єднань мають відповідати визначенням у проектній документації КМ та КМД.

9.2.2 Потрібно, щоб відхили розмірів катетів кутових швів від номінальних значень, залежно від способу зварювання, не перевищували граничні відхили, наведені в таблиці 18.

9.2.3 Потрібно, щоб шви зварних з'єднань мали гладку або рівномірно лускату поверхню з плавним переходом до основного металу, без напливів та підрізів. Всі кратери мають бути заварені.

9.2.4 Потрібно, щоб у багатопрохідних швах облицювальні валики перекривали один одного на 1/3 ширини, а глибина міжваликових впадин не перевищувала 0,5 мм.

Таблиця 18 – Граничні відхили геометричних розмірів катета

Розміри кутових швів у з'єднаннях таврових, кутових та внаслідок	Граничні відхили геометричних розмірів катета, мм		
	Автоматичне зварювання під флюсом	Механізоване зварювання в захисних газах	Ручне зварювання
Розміри катета шва, мм:			
до 5 включно	+1,0	+1,0; -0,5	+1,0; -0,5
понад 5 до 8 включно	+2,0	+2,0; -1,0	+2,0; -1,0
понад 8 до 12 включно	+2,5	+2,5; -1,5	+2,5; -1,5
понад 12	+3,0	+3,0; -2,0	+3,0; -2,0
Примітка: Допустима ввігнутість кутового шва – до 30 % розміру катета, але не більше 3 мм, а опуклість кутового шва – до 15 % розміру катета, але не більше 2 мм			

9.2.5 Геометричні параметри зварних з'єднань, допустимі дефекти за категоріями зварних швів, залежно від їх розташування, форми та розмірів, наведено в таблицях 19, 20, 21.

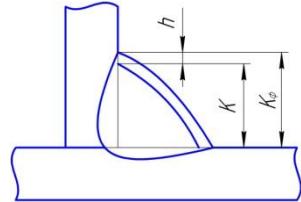
Таблиця 19 – Поверхневі дефекти зварних швів

Найменування дефектів	Характеристика дефектів за розташуванням, формою та розмірами	Допустимі дефекти за категоріями зварних швів		
		I	II	III
1. Тріщини	Тріщини всіх видів та розмірів	Не допустимі		
2. Непроварювання (у корені шва та неповне проплавлення)	Для односторонніх зварних швів	 		
3. Несплавлення поверхневі по краях, які стикують		Не допустимі		
4. Пропали		Не допустимі		
5. Одиничні поверхневі пори та свищі	Максимальний розмір (діаметр) одиничного дефекту	1 мм	1,5 мм	2,0 мм
6. Численні поверхневі пори та свищі	У стикових, кутових швах за відстані між дефектами до $20t$ та менше 400 мм	Не допустимі		

Продовження таблиці 19

Найменування дефектів	Характеристика дефектів за розташуванням, формою та розмірами	Допустимі дефекти за категоріями зварних швів		
		I	II	III
7. Підрізи уздовж та поперек зусиль	<p>1) Перехід від основного металу до металу шва у разі підрізу має бути плавним.</p> <p>2) Підріз має бути плавним</p>	<p>Без виправлення не допустимо.</p> <p>Якщо $h < 1 \text{ мм}$, зачистити радіусом $r \geq 3 \text{ мм}$.</p> <p>Якщо $h > 1 \text{ мм}$, заварити з наступною механічною обробкою</p>	<p>$h \leq 1 \text{ мм}$</p> <p>Якщо $1 < h < 2 \text{ мм}$, зачистити радіусом $r \geq 3 \text{ мм}$.</p> <p>Якщо $h > 2 \text{ мм}$, Заварити з наступною механічною обробкою</p>	<p>$h \leq 1 \text{ мм}$</p> <p>допустимо</p> <p>не виправляти.</p> <p>Якщо $1 < h < 2 \text{ мм}$, зачистити радіусом $r \geq 3 \text{ мм}$.</p> <p>Якщо $h > 2 \text{ мм}$, Заварити з наступною механічною обробкою</p>
8. Перевищення посилення (опуклість): стиковий шов	Перехід від основного металу до металу шва має бути плавним	$h \leq 1 + 0,1t \text{ мм}$, але не більше 4 мм	$h \leq 1 + 0,15t \text{ мм}$, але не більше 6 мм	$h \leq 1 + 0,25t \text{ мм}$, але не більше 8 мм
кутовий шов		$h \leq 2 \text{ мм}$	$h \leq 3 \text{ мм}$	$h \leq 4 \text{ мм}$

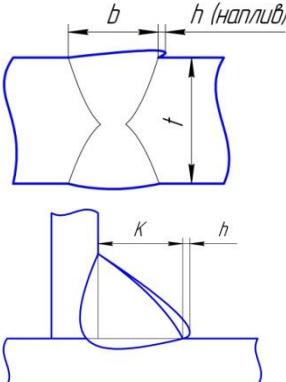
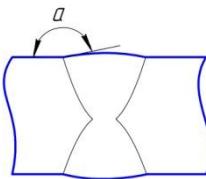
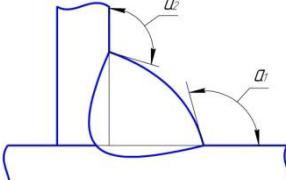
Продовження таблиці 19

Найменування дефектів	Характеристика дефектів за розташуванням, формою та розмірами	Допустимі дефекти за категоріями зварних швів		
		I	II	III
9. Збільшення катета кутового шва: K – проектний катет; K_{ϕ} – фактичний катет	Перевищення катета кутового шва не є бракувальною ознакою, якщо в проекті немає обмеження	$h \leq 1+0,1K$ мм, але не більше 2 мм	$h \leq 1+0,15K$ мм але не більше 3 мм	$h \leq 1+0,25K$ мм але не більше 4 мм
10. Зменшення катета кутового шва: K – проектний катет; K_{ϕ} – фактичний катет		Не допустимо	Протяжні дефекти не допустими Місцеві дефекти $h \leq 0,3+0,1K$ мм	$h \leq 1$ мм $h \leq 2$ мм
11. Перевищення опукlosti кореня шва	Для односторонніх стикових швів	$h \leq 1+0,1t$ мм, але не більше 3 мм	$h \leq 1+0,2t$ мм але не більше 4 мм	$h \leq 1+0,3t$ мм, але не більше 5 мм

Продовження таблиці 19

Найменування дефектів	Характеристика дефектів за розташуванням, формою та розмірами	Допустимі дефекти за категоріями зварних швів		
		I	II	III
12. Недостатнє заповнення порожнини шва (увігнутість)	Перехід від основного металу до металу шва має бути плавним	Протяжні дефекти не допустимі		
		Місцеві дефекти		
		$h \leq 1+0,03t$ мм, але не більше 0,5 мм	$h \leq 1+0,06t$ мм, але не більше 1 мм	$h \leq 1+0,1t$ мм, але не більше 2 мм
13. Асиметрія кутового шва	Відмінність за величиною катетів, якщо це не передбачено проектом	$h \leq 1+0,1K$ мм	$h \leq 1,5+0,1K$ мм	$h \leq 2,0+0,1K$ мм
14. Увігнутість кореня шва	Для односторонніх стикових швів перехід від шва до основного металу має бути плавним	$h \leq 0,5$ мм	$h \leq 1,0$ мм	$h \leq 1,5$ мм

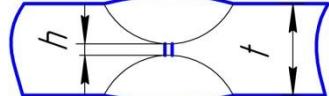
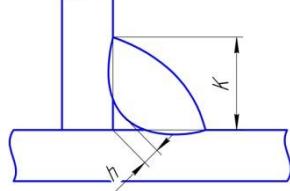
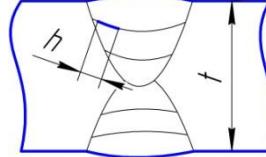
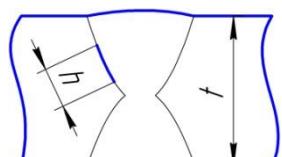
Продовження таблиці 19

Найменування дефектів	Характеристика дефектів за розташуванням, формою та розмірами	Допустимі дефекти за категоріями зварних швів		
		I	II	III
15. Напливи до кромок шва: стиковий шов кутовий шов		Не допустимо		
16. Сполучення поверхні посилення шва з основним металом	<p>Стиковий шов</p>  <p>Кутовий шов</p> 	$\alpha \geq 150^\circ$	$\alpha \geq 130^\circ$	$\alpha \geq 110^\circ$
17. Опік основного металу зварюванням	Місцеві ушкодження внаслідок запалювання дуги поза швом	Без виправлення не допустимо		

Кінець таблиці 19

Найменування дефектів	Характеристика дефектів за розташуванням, формою та розмірами	Допустимі дефекти за категоріями зварних швів		
		I	II	III
18. Бризки розплавленого металу	Бризки, що прилипли до поверхні			
19 Задирки поверхні металу	Ушкодження поверхні внаслідок видалення тимчасових елементів		Без виправлення не допустимо	
20. Дефектне запалювання дуги	Місцева нерівність поверхні шва в місці повторного запалювання дуги	Не допустимо		Допустимо за виконання умов пунктів 8 та 16
21. Дефекти від шліфування та різання.	Місцеві ушкодження внаслідок зачищення та різання (пропили, вихвати, кольори мінливості тощо)		Без виправлення не допустимо	
22. Зменшення перерізу шва	Зменшення перерізу шва після механічного оброблення	Місцеві дефекти з обмеженням згідно з пунктом 12. У разі більшого ослаблення шва його потрібно підварювати та зачищати		

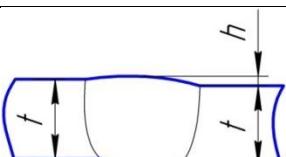
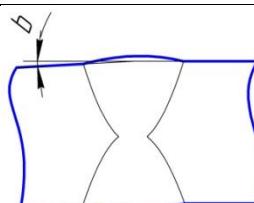
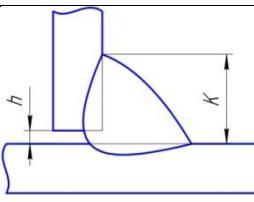
Таблиця 20 – Внутрішні дефекти зварних швів

Найменування дефектів	Характеристика дефектів за розташуванням, формою та розмірами	Допустимі дефекти за категоріями зварних швів		
		I	II	III
1. Тріщини	Тріщини всіх видів та розмірів	Не допустимо		
2. Непровари та несплавлення	a) у стикових швах уздовж осі в місцях оброблення	Не допустимо		
				
	b) у корені кутових швів	Не допустимо	$h \leq 0,1K$ мм, але не більше 1 мм, якщо відстані між дефектами $L \geq 30t$ мм	
				
	c) між шарами стикового шва	Не допустимо	$h \leq 0,1K$ мм, але не більше 1,5 мм, якщо відстані між дефектами $L \geq 30t$ мм	
				
	d) непровар бокового стояка	Не допустимо	відстані між дефектами $L \geq 30t$ мм	
				

Кінець таблиці 20

Найменування дефектів	Характеристика дефектів за розташуванням, формою та розмірами	Допустимі дефекти за категоріями зварних швів		
		I	II	III
3. Одиничні тріщини, газові порожнини та неметалічні включення	а) максимальний розмір d одиничного дефекту, мм: у стиковому шві у кутовому шві	$t \leq 25; d \leq 1;$		
		$t > 25$ мм		
		$d \leq 0,04t$ мм	$d \leq 0,05t$ мм	$d \leq 0,06t$ мм
	б) відстань між дефектами	$d \leq 0,05K$ мм	$d \leq 0,08K$ мм	$d \leq 0,1K$ мм
	в) кількість дефектів на довжині 400 мм	≤ 4	≤ 5	≤ 6
4. Ланцюжки пор та жужіль-них включень	Стикові та кутові з'єднання	Не допустимо		
5 Сторонні включення	Включення інших металів (мідь, вольфрам, бронза)			

Таблиця 21 – Дефекти геометрії з'єднань

Найменування дефектів	Характеристика дефектів за розташуванням, формою та розмірами	Допустимі дефекти за категоріями зварних швів		
		I	II	III
1. Лінійні зсуви кромок (неплощинність)		$h \leq 0,05t$ мм, але не більше 1,0 мм	$h \leq 0,1t$ мм, але не більше 2,0 мм	$h \leq 0,15t$ мм, але не більше 3,0 мм
2. Кутове відхилення від прямолінійності		$\beta \leq 0,50^\circ$	$\beta \leq 1^\circ$	$\beta \leq 2^\circ$
3. Збільшений зазор у тавровому з'єднанні		$h \leq 0,5+0,1K$ мм, але не більше 2,0 мм	$h \leq 0,5+0,15K$ мм, але не більше 2,5 мм	$h \leq 1+0,2K$ мм, але не більше 3,0 мм

9.3 Вимоги до механічних властивостей зварних з'єднань

9.3.1 Технології зварювання, режими зварювання, зварюальні матеріали та устатковання, що застосовують, мають забезпечити отримання зварних з'єднань із переліком механічних властивостей, наведених в таблиці 22.

Мінімальні показники границі текучості та тимчасового опору металу шва мають бути не меншими, ніж нормативні значення вказаних показників для основного металу.

Мінімальне значення відносного подовження металу шва має становити щонайменше 18 % для сталей з границею текучості до 345 МПа та щонайменше 16 % для сталей з границею текучості 390 МПа.

Кут статичного згину зварного з'єднання з поперечним стиком має бути не меншим ніж 120°.

Мінімальне значення ударної в'язкості на зразках КСВ за температури випробування мінус 40 °С має становити щонайменше 27 Дж/см², на зразках КСУ – щонайменше 29 Дж/см².

Максимальне значення твердості металу шва та навколошовної зони має становити щонайбільше 350 одиниць за Вікерсом (HV), для кутових швів з катетом від 5 мм до 7 мм допустимо 400 одиниць за Вікерсом (HV).

Таблиця 22 – Показники для випробування зразків зварних з'єднань

Ч. ч.	Тип з'єднання	Місце випробування	Показники
1	Стикове з'єднання	Метал шва	Границя текучості
2			Тимчасовий опір
3			Відносне подовження
4		Зварне з'єднання	Тимчасовий опір
5			Кут загинання
6			Ударна в'язкість КСВ
7			Твердість HV
1	Кутове з'єднання	Метал шва (для катетів більших, ніж 12 мм)	Границя текучості
2			Тимчасовий опір
3			Відносне подовження
4		Зварне з'єднання	Твердість HV
Примітка. На макрошліфах кутових швів, крім виміру твердості, визначають величину проплавлення та наявність мікротріщин. Глибина проплавлення кутових з'єднань має становити щонайменше 1,5 мм.			

9.4 Контролювання якості зварних з'єднань

9.4.1 Залежно від умов роботи конструкції, шви зварних з'єднань СКМ поділяють на три категорії (таблиця 23). Категорію зварних швів визначає проектна організація.

9.4.2 Під час приймального контролювання якості виконаних зварних з'єднань згідно з основними принципами ДСТУ EN ISO 17635 застосовують такі методи та вимоги відповідних стандартів:

- а) візуальний контроль (VT) згідно з ДСТУ EN ISO 17637;
- б) капілярна дефектоскопія (PT) згідно з ДСТУ EN ISO 3452-1;
- в) магнітопорошкова дефектоскопія (MT) згідно з ДСТУ EN ISO 17638;
- г) ультразвукова дефектоскопія (UT) згідно з ДСТУ EN ISO 17640, ДСТУ EN ISO 23279, ДСТУ EN ISO 11666 ;
- д) радіографічна дефектоскопія (RT) згідно з ДСТУ EN ISO 17636;
- е) механічні випробування контрольних зварних з'єднань згідно з ДСТУ EN ISO 9018, ДСТУ EN ISO 4136, ДСТУ EN ISO 9016, ДСТУ EN ISO 5173;
- ж) металографічні дослідження макрошліфів згідно з ДСТУ EN ISO 17639.

Методи та обсяги контролю швів заводських зварних з'єднань представлені в таблиці 24. Вимоги щодо якості зварних швів застосовують згідно з [4] та ДСТУ ISO 5817.

9.4.3 Назви дефектів, характеристики за розташуванням, формою та розмірами, а також допуски на дефекти за категоріями зварних швів наведено в таблицях 19, 20, 21.

Таблиця 23 – Категорії зварних швів

Категорія шва	Типи швів заводських з'єднань
I	1. Поперечні та поздовжні стикові шви розтягнутих (стиснуто-розтягнутих) поясів головних балок, елементів ортотропних ребристих плит, у тому числі, стикові шви трапецієподібних поздовжніх ребер, елементів ферм
	2. Кутові та поясні шви нижніх і верхніх поясів головних балок, а також кутові шви таврових з'єднань, що працюють на відрив і зріз за умов розтягу або згину із суцільним проплавленням за кресленнями КМ
	3. Кінцеві ділянки стикових швів (завдовжки 100 мм), що прикріплюють до розтягнутих елементів ферм і розтягнутих поясів балок, вузлові фасонки, або розташовані уздовж зусилля фасонки в'язей
	4. Кінцеві ділянки поперечних швів стінки балок уздовж 30 % її висоти, відраховуючи від кожного (верхнього або нижнього) поясу балки
II	5. Кутові поясні шви нижніх і верхніх поясів головних балок, а також кутові шви таврових з'єднань, що працюють на відрив і зріз за умов розтягу та вигину з неповним проплавленням за кресленнями КМ
	6. Стикові шви (за винятком кінцевих ділянок), що прикріплюють до розтягнутих поясів балок вузлові фасонки або розташовані уздовж зусилля фасонки в'язей, а в сталезалізобетонних прогонових будовах – шпильки
	7. Поперечні стикові шви стінок балок на ділянках завдовжки 10 % їхньої висоти, що примикають до кінцевих ділянок (див. п. 4)
	8. Поздовжні стикові шви стінок балок, розташовані в межах 40 % їхньої висоти, відраховуючи від верхнього або нижнього поясу відповідно
III	9. Поперечні та поздовжні стикові шви стиснутих поясів головних балок, елементів ортотропних і ребристих плит
	10. Поперечні стикові шви стінок балок, крім зазначених в 4 та 7.
	11. Поздовжні стикові шви стінок балок, розташовані в межах частини висоти стінки, крім приведених у 8.

Кінець таблиці 23

Категорія шва	Типи швів заводських з'єднань
III	12. Кутові поясні шви, а також кутові шви таврових, кутових і з'єднань в напуск, що працюють на стиск, із неповним проплавленням за кресленнями КМ
	13. Стикові шви, що прикріплюють до стиснених поясів балок вузлові фасонки в'язей, а в сталезалізобетонних прогонових спорудах – шпильки
	14. Кутові шви, що прикріплюють вертикальні та горизонтальні ребра жорсткості, діафрагми й фасонки в'язей до основних металоконструкцій
	15. Кутові шви, що прикріплюють елементи в'язей до фасонок і ребер жорсткості

Таблиця 24 – Методи та обсяги контролю зварних з'єднань

Метод контролю	Кате-горія шва	Типи контро-льованих швів за таблицею 23	Обсяг контролю	Примітка
Візуальний (VT) ДСТУ EN ISO 17637	Від I до III	Всі	100 %	Відхили від проек-ту відображають у журналі зварю-вальних робіт
Ультразвуковий (UT) ДСТУ EN ISO 17640 ДСТУ EN ISO 23279 ДСТУ EN ISO 11666	I	1, 2, 3, 4	100 %	Від довжини кожного контролюваного шва
	II	6, 7, 8	50 %	
	III	9, 10, 11, 13	30 %	

Продовження таблиці 24

Метод контролю	Кате-горія шва	Типи контро-льованих швів за таблицею 23	Обсяг контролю	Примітка
Радіографічний (RT) ДСТУ EN ISO17636	I	1, 3, 4	Ділянки стикових швів, щодо яких не можна застосувати контроль UT або після контролю UT потрібно уточнення	Просвічування випромінюванням
	II	6, 7, 8		
	III	9, 10, 11, 13		
Металографічні дослідження макрошліфів ДСТУEN ISO 17639	I	Стикові шви розтягнутих або стиснуто-розтягнутих поясів	Кожен третій стиковий шов за вказівкою організації, яка контролює	
Механічні випробування контролльних зварних з'єднань		Тип контролюваних з'єднань, обсяг контролю, вимоги до якості зварних з'єднань мають бути зазначені в проектній документації		

Кінець таблиці 24

Метод контролю	Кате-горія шва	Типи контро-льованих швів за таблицею 23	Обсяг контролю	Примітка
<p>Примітка. Методи та обсяги контролю зварних з'єднань у вузлах підвищеної жорсткості, де збільшена небезпека утворення тріщин, слід додатково позначити у проектно-технологічній документації.</p> <p>У зварних полотнищах із перетинами та примиканнями стикових швів (у зонах «хрестів» і «напівхрестів») потрібно повторно контролювати якість цих зон по 150 мм у кожен бік методом UT, не раніше ніж через три доби (72 год) після первинного контролю цих зон.</p> <p>Категорія і тип зварного шва мають бути позначені в кресленнях КМ.</p> <p>Під час контролювання ділянки стикового шва методами UT та RT рішення щодо якості шва приймають за результатами найбільш надійного методу для виявлення дефектів даного типу.</p> <p>У разі виявлення дефектів, що виходять за межі допусків, контролю підлягають 100 % довжини швів типів 6, 7 та 8 категорії II (таблиця 23).</p> <p>Якщо під час контролювання методом UT якість понад 10 % загальної довжини швів, які перевіряють, буде визнано незадовільною, то проводять додаткове контролювання стиків (50 % довжини кожного стикового шва). Якщо під час додаткового контролювання виявляють шви незадовільної якості, то контролю підлягають 100 % швів типів 9, 10, 11 та 13 категорії III (таблиця 23)</p>				

9.4.4 Під час візуального контролювання зварних швів перевіряють наявність, місця розташування, відповідність форми та розмірів шва до вимог нормативно-технічній документації. Контролювання виконують керівники зварювальних робіт цеху та контролери СТК, атестовані за зазначеним методом контролю у відповідних центрах. Результати візуально-вимірювального контролю стикових і кутових швів під час приймання мають бути відображені в журналі зварювальних робіт.

Шви зварних з'єднань мають відповідати таким вимогам:

- потрібно, щоб поверхня шва була гладкою або рівномірно лускатою, з плавними переходом до основного металу, без напливів, недопустимих підрізів;

- потрібно, щоб у багатопрохідних швах поверхневі валики перекривали один одного на 1/3 ширини, а глибина міжваликових впадин не перевищувала 0,5 мм;
- усі кратери мають бути заварені;
- потрібно, щоб шви не мали недопустимих поверхневих дефектів, зазначених в таблиці 19;
- механічна обробка шва та зони навколо шва має відповідати кресленням КМ і вимогам документації з неруйнівного контролю. Радіуси переходів в зонах сплавлення мають становити щонайменше 3 мм для кутових швів та щонайменше 10 мм для стикових швів.

Розміри кутових швів мають відповідати кресленням КМ, з урахуванням максимально допустимого зазору між деталями під час складання для зварювання. Потрібно, щоб увігнутість кутового шва не призводила до зменшення розрахункового катета, прийнятого в кресленнях КМ.

9.4.5 У разі виявлення дефектів поверхні під час візуального контролювання зварних швів проводять капілярну або магнітопорошкову дефектоскопію.

9.4.6 Контроль якості заводських зварних з'єднань ультразвуковим дефектоскопією (UT) виконують спеціалісти заводської лабораторії неруйнівного контролю або незалежної організації в обсягах, визначених у документації КМ і КМД, за таблицею 24. Під час ультразвукового контролю зварних з'єднань спеціалісти ведуть журнал ультразвукового контролю.

Перед ультразвуковим контролем виконують повторний візуальний контроль з'єднання для оцінювання якості шва та якості його підготовки до неруйнівного контролю. Шви, які мають недопустимі поверхневі дефекти або неякісну підготовку, не

контролюють та повертають на доопрацювання. З'єднання, підготовлені для контролю, мають бути оброблені відповідно до вимог креслень КМ та КМД, зачищені бід бризок металу, окалини, фарби, бруду й пилу по всій довжині ділянок, що контролюють, у зонах, ширина яких складає щонайменше 200 мм.

Потрібно, щоб зварні з'єднання не мали недопустимих поверхневих дефектів, необроблених допустимих підрізів та завищення ширини валика, встановленого відповідним стандартом, напливів та різких перепадів, які не дозволяють виявити дефекти ультразвуковим контролем. Додаткові вимоги щодо підготовки з'єднань для ультразвукового контролю виконують спеціалісти цеха зводу-виробника.

9.4.7 Під час металографічних досліджень макрошліфів на торцах зварних з'єднань, після зрізання вивідних планок, перевіряють можливі дефекти типу непроварів, пор, шлакових включень. На контрольних з'єднаннях також визначають коефіцієнти форми провару, зону термічного впливу, твердість по зонах зварних з'єднань.

9.4.8 Механічні випробування контрольних зварних з'єднань проводять для контролювання технології та режимів зварювання, які застосовують під час виготовлення металоконструкцій, а також перевіряння якості кожної партії зварювальних матеріалів, що надходять на завод-виробник.

Контрольні стикові з'єднання зварюють із прокату товщиною 14 мм та 25 мм, товщину прокату уточнюють залежно від складності конструкції, яку виготовляють.

Контрольні таврові та кутові з'єднання виготовляють із прокату найбільшої та найменшої товщини з урахуванням проектних катетів

прДСТУ XXXX:20XX

швів, які забезпечують отримання максимальних і мінімальних швидкостей охолодження.

Під час випробувань стикових контрольних з'єднань визначають:

а) щодо металу шва – границю текучості, тимчасовий опір розриву та відносне подовження;

б) щодо зварного з'єднання – тимчасовий опір розриву, кут статичного згину, ударну в'язкість по осі шва та по лінії сплавлення, KCV та твердість за Вікерсом (HV) згідно з ДСТУ ISO 6507-1;

Під час випробувань таврових та кутових з'єднань визначають:

а) твердість за Вікерсом (HV) зварного з'єднання, за будь-яких катетів;

б) границю текучості, тимчасовий опір розриву та відносне подовження для швів із катетами 12 мм та більшими.

На мікрошліфах, виготовлених для визначення твердості, вирізаних із контрольних стикових і таврових з'єднань, перевіряють також забезпечення величини проплавлення згідно з проектом, коефіцієнтом форми провару, а також наявність чи відсутність мікротріщин.

Глибина проплавлення основного металу в швах таврових, стикових та напускних з'єднань має становити щонайменше 1,5 мм.

Зварювання контрольних з'єднань виконують атестовані зварники за присутності керівника зварювальних робіт та представника організації з контролю якості, з оформленням акта. Контрольні з'єднання маркують, виконують візуальний та ультразвуковий контроль для стикових з'єднань, після чого виготовляють відповідні зразки згідно з чинними нормативними документами, маркують їх та відправляють на випробування в спеціалізовану організацію.

Механічні властивості зварних стикових з'єднань мають відповідати вимогам цього стандарту.

За результатами випробувань контрольних зварних з'єднань мають бути надані висновки щодо можливості застосування конкретних партій зварювальних матеріалів і технології зварювання, а також протоколи випробувань за кожним зварним з'єднанням.

9.4.9 Зварні з'єднання не приймають, якщо принаймні за одним із методів контролю згідно з таблицею 24 отримано незадовільні результати.

9.5 Вимоги до механічної обробки зварних з'єднань

9.5.1 Для підвищення витривалості СКМ у проектній документації потрібно обумовлювати механічну обробку зварних з'єднань. Оброблення виконує виробник за встановленою заводською технологією, яка охоплює візуальне вимірювальне контролювання та металографічне дослідження макрошліфів, виправлення видимих дефектів швів, ультразвукову дефектоскопію або радіографічний контроль та, наприкінці, – механічну обробку з'єднань.

9.5.2 Механічна обробка зварних з'єднань та відповідних зон у місцях змінення перерізів має забезпечити плавний перехід від металу шва до основного металу, а також від кінця привареної деталі до основного елемента конструкції, або від краю деталі, що обривається, до частини перерізу, що залишається (рисунки 7–11).

9.5.3 Потрібно, щоб оброблення не послаблювало переріз та було виконано на глибину щонайбільше 1 мм для видалення поверхневого шару металу до отримання близької поверхні, шорсткість R_z якої має бути в межах від 20 мкм до 40 мкм. Гострі вільні кромки потрібно округлити з радіусом від 1,5 мм до 2,5 мм або притупити фаскою 2 мм з заокругленням кутів (рисунок 7).

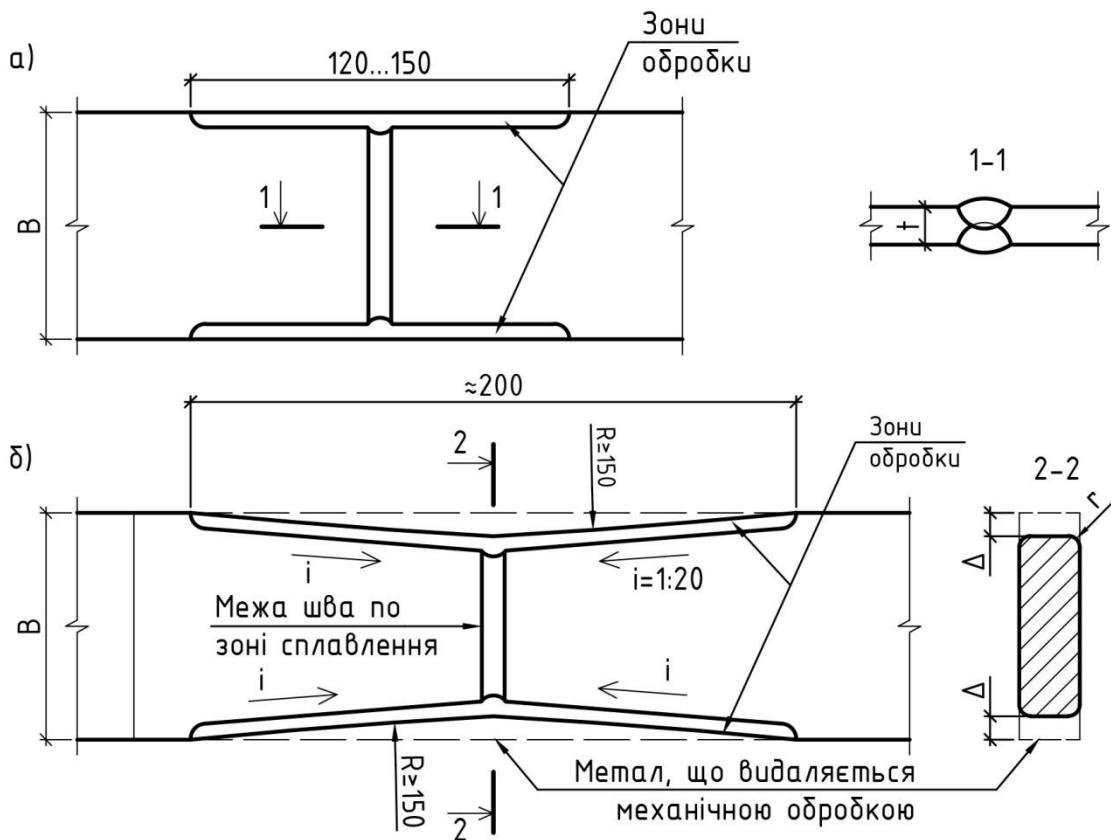


Рисунок 7 – Механічне оброблення стиків листів однакової товщини:

а – оброблення без заглиблень по кромках в основний метал; **б** – оброблення із заглибленням в основний метал ($0,02B$, але не більше ніж 8 мм з кожного боку)

9.5.4 Потрібно, щоб послаблення перерізу за товщиною прокату, як уздовж, так і поперек зусилля, не перевищувало 1 мм для товщин до 25 мм та 4 % – для товщого прокату.

Всі сліди опіків поверхні металу внаслідок зварювання потрібно видаляти абразивним інструментом (до глибини щонайбільше 1 мм).

9.5.5 Технологічні припуски, інші частини деталей за межами проектних контурів дозволено видаляти газокисневим різанням із наступним механічним обробленням щонайменше на 2 мм.

9.5.6 Стикові зварні з'єднання, залежно від способу зварювання (під флюсом, в захисному газі, ручне дугове), мають відповідати вимогам нормативних документів (НД) на зварювання. У разі відхилення розмірів більшого, ніж регламентовано в НД, потрібно

виконувати механічне обробляння швів із доведенням до стандартних розмірів (рисунки 7, 8).

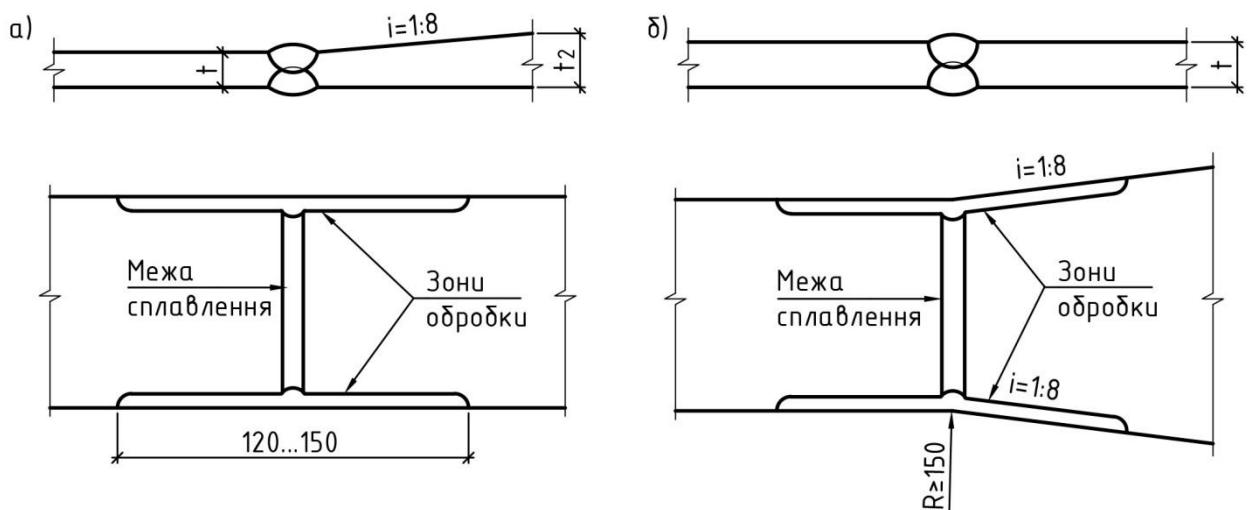


Рисунок 8 – Механічне оброблення стиків листів різних розмірів:

- а – оброблення стику листів, різних за товщиною;
- б – оброблення стику листів, різних за ширину

9.5.7 Під час механічного оброблення для видалення поверхневих дефектів з торця шва дозволено на вільних кромках з плавним ухилом щонайбільше 1:20 та за радіусом, R , щонайменше 150 мм заглиблюватися в основний метал без підварювання на величину $0,02B$ (B – ширина листа), але не більше ніж на 8 мм із кожного боку, або з одного боку – не більше ніж на 12 мм.

Після оброблення торців шва кромки листів потрібно плавно округлювати за радіусом r , що становить від 1,5 мм до 2,5 мм, або притупляти фаскою (рисунок 7).

9.5.8 Під час механічного оброблення листів різної ширини або товщини потрібно забезпечити плавний перехід листів більших розмірів до листів менших розмірів з ухилом, i , що становить 1:8 за товщиною та ширину листа за радіусом переходу щонайменше 150 мм (рисунок 8).

Підсилення шва можна видаляти до рівня основного металу.

9.5.9 Зовнішні кутові шви коробчастих елементів у місцях приєднання фасонок в'язей та монтажного стику з накладками потрібно обробляти до рівня з основним металом на довжину фасонки чи накладки з додаванням по 40 мм з кожного боку. Радіус, r , плавного переходу має дорівнювати 60 мм.

9.5.10 Кінці фасонок, які приварюють стиковим швом до кромки листа чи до стінки балки, або тавровим швом у вузлах головних ферм, потрібно обробляти відповідно до рисунка 9, із викругленнями на технологічних припусках та зачищенням шва до рівня основного металу.

Примітка. Технологічні припуски видаляють за радіусом r , який дорівнює 60 мм, газокисневим різанням, із припуском у межах 2 мм на механічну обробку (рисунок 9, деталь А).

У балкових та коробчастих прогонових спорудах кінці приєднуваних горизонтальних ребер жорсткості в болтових чи болтово-варних з'єднаннях потрібно обробляти у спосіб, подібний до зазначеного на рисунку 9, б.

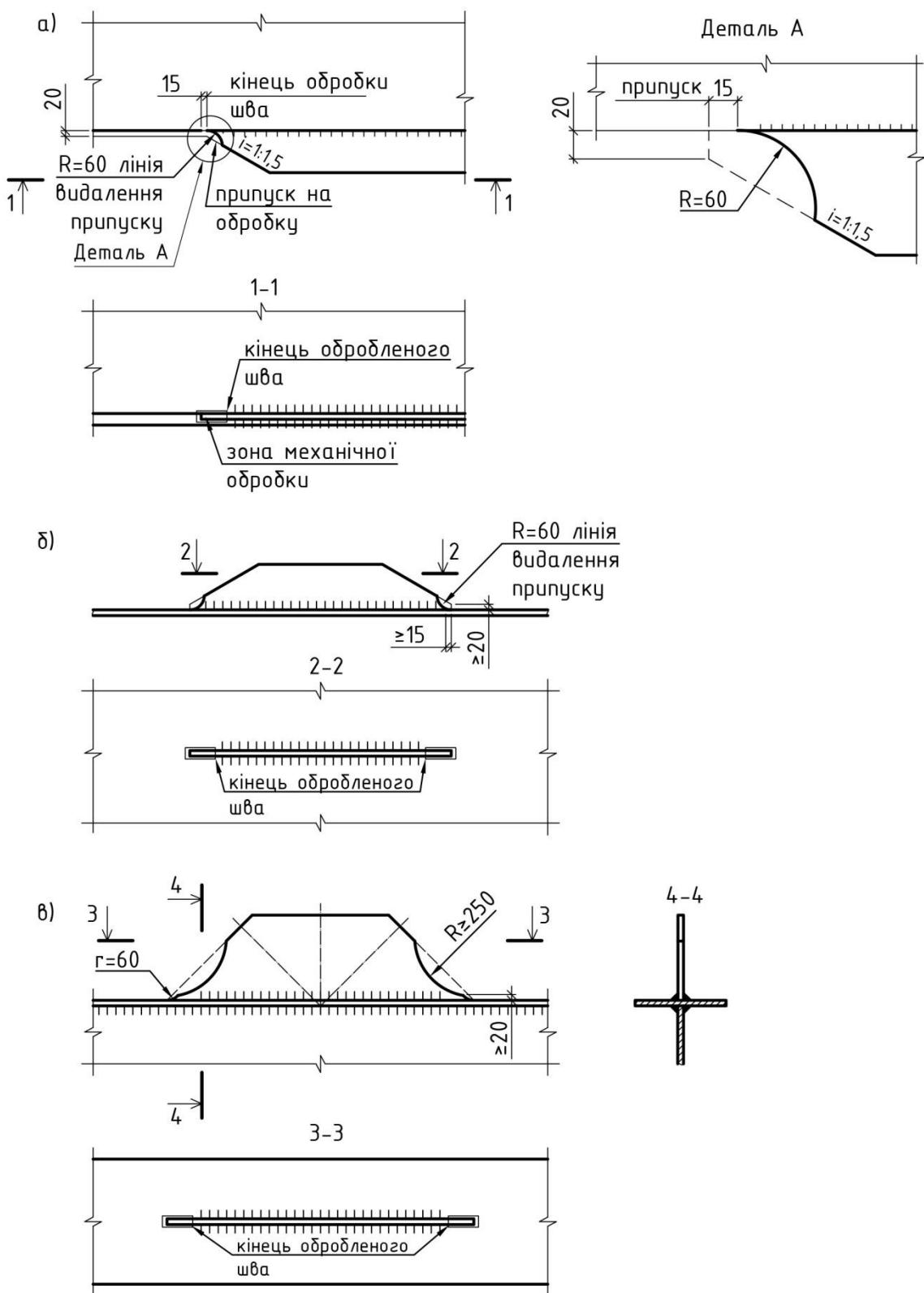


Рисунок 9 – Схеми оброблення кінців фасонок, приварених до різних елементів конструкції. Оброблення кінців фасонок, приварених: а – встик до кромки листа; б – у тавр до площини листа; в – у тавр у вузлах головних ферм

9.5.11 Механічне оброблення кінців стінок двотаврових балок у монтажних стиках із болтовими та болтово-варними з'єднаннями виконують відповідно до рисунка 10 (а – для розтягнутих та б – для стиснутих).

Кінцеві ділянки полиць елементів Н-подібного або двотаврового перерізу, які не досягають кінця елемента, потрібно обробляти згідно з рисунком 10.

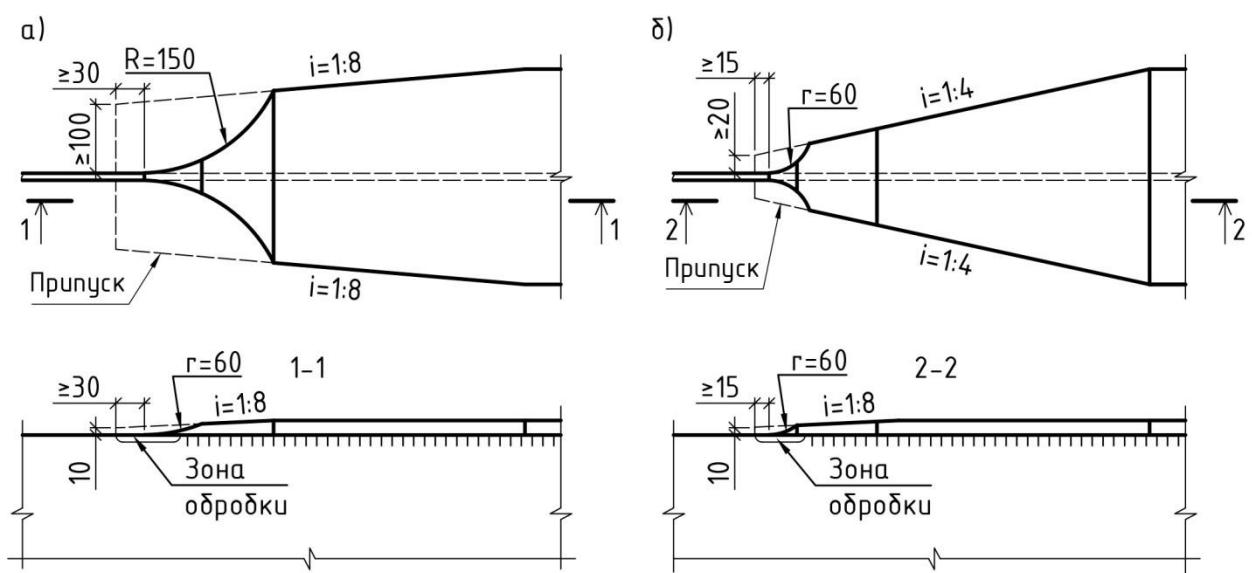


Рисунок 10 – Оброблення кінцевих ділянок полиць, що не досягають кінця елементів Н-подібного та двотаврового перерізів

9.5.12 У суцільностінчатах балках із пакетними поясами механічне оброблення косих кутових швів по довжині поясного листа, що обривається, виконують відповідно до рисунка 11, б.

Потрібно, щоб величина допустимого послаблення перерізу, h , уздовж косого шва не перевищувала 1 мм за товщини до 20 мм, або 6 % від товщини за більш товстих листів.

Примітка. Риски від абразивних інструментів під час оброблення мають бути направлені вздовж косого шва.

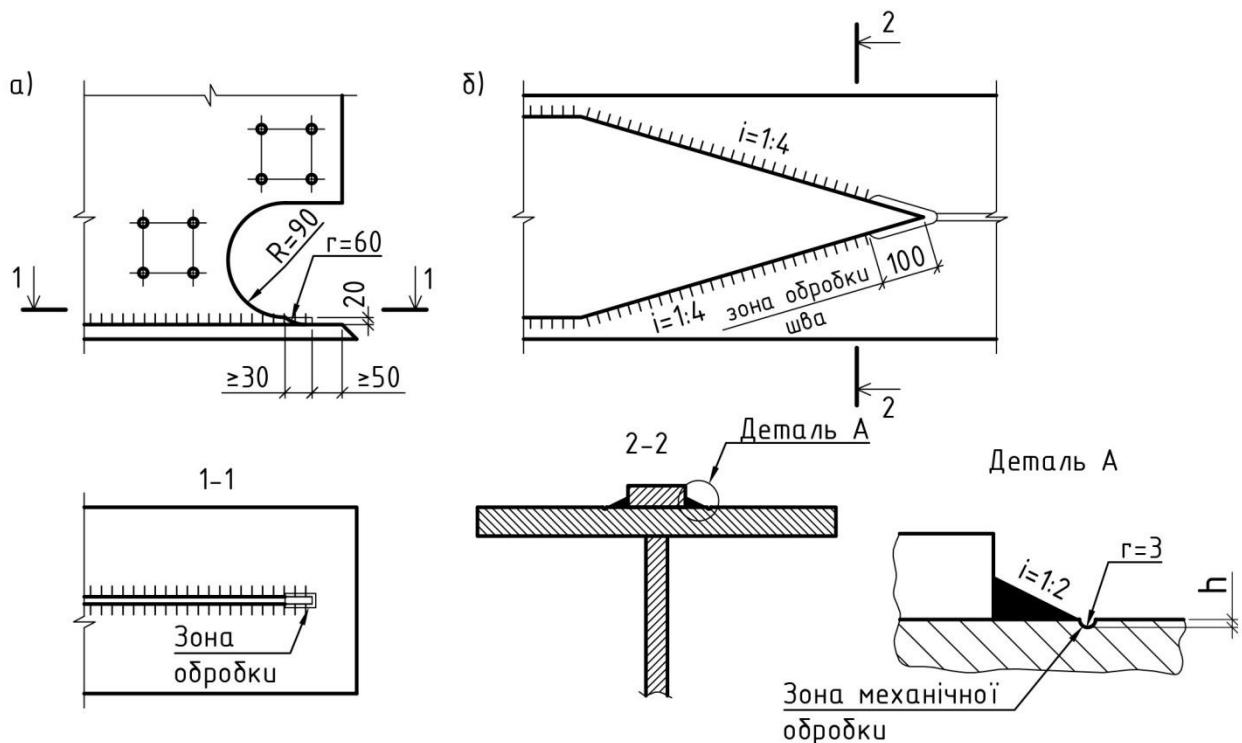


Рисунок 11 – Оброблення кутових швів елементів, що обриваються:
 а – оброблення кінцевої ділянки стінки у разі обриву не в торці елемента;
 б – оброблення косих кутових швів у разі обриву поясного листа

9.5.13 Механічне оброблення СКМ має бути виконано висококваліфікованими працівниками, атестованими комісією заводу-виробника, яким дозволено працювати з електричними, пневматичними та шліфувальними машинами або іншим переносним очищувальним устаткуванням або верстатами.

9.5.14 Контролювання якості механічної обробки зварних з'єднань виконує заводська СТК візуальним методом, застосовуючи, за потреби, еталони, вимірювальні інструменти та шаблони.

9.5.15 Основними критеріями якості механічної обробки зварних з'єднань є:

- плавність переходу металу зварного шва до основного металу;
- шорсткість поверхні, R_z , в межах від 20 мкм до 40 мкм та повністю видалені окалина та іржа з поверхні в заданих зонах;

- відсутність на поверхні надривів, тріщин та рисок за результатами безпосереднього огляду;
- відсутність в оброблених місцях послаблення перерізу;
- відсутність на деталях та елементах гострих кромок та задирок, опіків від абразивного інструмента;
- відсутність в оброблених місцях технологічних дефектів: тріщин, несплавлення, пор, шлаку, підрізів, неповного проплавлення;
- відсутність слідів приварювання вивідних планок, пристосувань для складання та слідів газокисневого різання внаслідок видалення технологічних припусків, вивідних планок та пристосувань для складання.

9.5.16 Зменшення розмірів зон оброблення та радіусів плавних переходів, обумовлених у цьому розділі, не дозволено, але збільшення їх не є дефектом.

10 ВИМОГИ ДО БОЛТОВИХ З'ЄДНАНЬ

10.1 Для болтових з'єднань без контролюваного натягу та для фрикційних з'єднань потрібно використовувати болти, гайки та шайби згідно з проектною документацією та вимогами нормативних документів.

10.2 Для фрикційних з'єднань несних конструкцій мостів потрібно застосовувати високоміцні болти згідно з ДСТУ ГОСТ 22353, гайки згідно з ДСТУ ГОСТ 22354, шайби згідно з ДСТУ ГОСТ 22355 за технічними вимогами [8].

Для з'єднань допоміжних конструкцій потрібно переважно застосовувати металеві вироби з захисним покриттям, болти і шпильки класів міцності 3.6, 4.6, 4.8, 5.6, 5.8, 8.8, 9.8 та 10.9 згідно з

ДСТУ ISO 898-1 та гайки класів міцності 4, 5, 6, 8, 9 та 10 згідно з ДСТУ ISO 898-2.

Для кріплення відповідальних елементів проїждjoї частини, які експлуатують в агресивному середовищі, наприклад, шумозахисних бар'єрів та стовпів освітлення, рекомендовано застосовувати болти, гвинти та шпильки з нержавіючої сталі згідно з ДСТУ ISO 3506-1 та гайки згідно з ДСТУ ISO 3506-2.

10.3 Стики за сумою товщин з'єднуваних елементів мають бути щонайбільше 60 мм – для болтів M22; 100 мм – для болтів M24; 140 мм – для болтів M27.

У більшості випадків доцільніше застосовувати саме болти діаметром 24 мм та 27 мм (M24; M27).

10.4 Зсувостійкі та зрізні з'єднання під час складання СКМ потрібно виконувати у порядку, визначеному в ДСТУ-Н Б А.3.1-21. Способи оброблення контактних поверхонь, як правило, зазначають у робочих кресленнях КМ.

11 КОНТРОЛЬНЕ СКЛАДАННЯ

11.1 Контрольному складанню (КС) підлягають конструкції з болтовими фрикційними та фрикційно-варними з'єднаннями, в яких отвори під болти виконані на заводі-виробнику під час виготовлення.

КС потрібно виконувати для першої та кожної десятої прогонової споруди або іншого виду СКМ. Для прогонових споруд із однотипними конструкціями (ферма, балка) виконують одне складання для кожного типу.

11.2 У болтових чи фрикційних з'єднаннях точний збіг отворів під час КС перевіряють встановленням точених пробок діаметром на

0,2 мм меншим за проектний розмір отворів. Довжина пробки має бути на 10–15 мм більше ніж товщина пакета, який з'єднують.

Кількість пробок та болтів встановлюють у межах до 30 % (але пробок щонайменше 3) від загальної кількості отворів у групі (напівнакладки).

11.3 У вузлах та з'єднаннях, які визначають геометричну форму та розміри конструкції, калібр, діаметр якого на 1 мм менший за проектний діаметр отвору, має проходити у 85 % отворів у групі. В іншому разі, якщо вузли та з'єднання не є визначальними щодо розміру та форми конструкції, потрібно, щоб калібр діаметром, який дорівнює діаметру болта із плюсовим допуском, проходив у 100 % отворів групи.

11.4 Якщо відповідності до вимог 11.3 не досягнуто, складену конструкцію розбирають, перевіряють якість елементів та деталей, а також кондукторів та програмного забезпечення верстатів, усувають недоліки та повторюють КС.

Якщо вимоги 11.3 щодо збігу отворів під час повторного КС не виконано, завод-виробник, за погодження з розробником проекту КМ, може розсвердлити частину отворів на більший діаметр, що має бути відображене на монтажно-марковальній схемі елементів та деталей СКМ.

11.5 Для забезпечення під час монтажу проектного положення конструкцій прогонових споруд, інших елементів СКМ, у тому числі, зі зварними з'єднаннями, завод-виробник може самостійно провести КС за відсутності такої вимоги у проекті.

11.6 Границі відхили розмірів під час КС на стелажах наведено в таблиці 25.

Таблиця 25 – Граничні відхили за розмірами СКМ під час КС

Види відхилив	Значення відхилу
Довжина головної балки (ферми) прогонової споруди, L : <ul style="list-style-type: none"> – до 50 м включно – понад 50 м 	$\pm 10 \text{ мм}$ $\pm 0,0002L$
Відстань між суміжними вузлами головних ферм та в'язей, l : <ul style="list-style-type: none"> – до 9 м включно – понад 9 м 	$\pm 0,0003 /$ $\pm 3 \text{ мм}$
Висота будівельного підйому головної балки (ферми) прогонової споруди, h : <ul style="list-style-type: none"> – до 60 мм включно – понад 60 мм 	$\pm 3 \text{ мм}$ $\pm 0,05h$
Лінійні розміри головних балок сталезалізобетонних конструкцій: <ul style="list-style-type: none"> – відстань між суміжними групами отворів для кріплення на болтах блоків плит до верхніх поясів – відстань між крайніми групами на довжині монтажної секції (панелі) – відстань між групами отворів, прилеглими до монтажного стику (вузла) – зміщення поздовжньої осі групи отворів від осі стінки 	$\pm 1 \text{ мм}$ $\pm 3 \text{ мм}$ $\pm 2 \text{ мм}$ $\pm 2 \text{ мм}$
Різниця довжин діагоналей між суміжними групами отворів по верхніх поясах	4 мм
Зміщення осі головної балки (ферми) в плані від проектної осі (довжина прогону L)	$0,0002L$
Зміщення в плані одного з вузлів відносно прямої, що з'єднує два сусідніх із ним вузла, за довжини панелі l	$0,001 /$

12 ЗАХИСТ СКМ ВІД КОРОЗІЇ

12.1 СКМ перед відвантаженням мають бути захищені від корозії згідно з ДСТУ Б В.2.6-193.

12.2 Марки та кількість шарів покриття лакофарбовими матеріалами (ЛФМ) та строки відновлення захисного покриття обумовлюють в робочій документації.

12.3 Виробник СКМ, з урахуванням сертифікованих ЛФМ та ступеню агресивного впливу навколошнього середовища, розробляє технологію виконання системи захисного покриття (загальна товщина, кількість шарів, поєднання ґрунтовок, фарб та шпаклівок).

12.4 Грунтування потрібно виконувати в заводських умовах. Поверхневий шар ЛФМ допустимо наносити під час монтажу.

12.5 Поверхні СКМ до фарбування мають бути знежирені та очищені від окислів (окалини, іржі), бризок розплавленого металу, пропалин, залишків мастила та інших забруднень. Задирки та гострі кромки радіусом менше 2,0 мм не допустимі.

12.6 Підготовлені поверхні мають відповідати першому ступеню знежирення та другому ступеню очищення від окислів. Технічні вимоги щодо готовування поверхні регламентовано в ДСТУ ISO 12944-4.

12.7 Зовнішній вигляд покриття має відповідати п'ятому класу згідно з ДСТУ ISO 12944-5. Потрібно, щоб покриття не мало пропусків, тріщин, сколів, пузирів, кратерів та інших дефектів, які знижують захисні функції покриття.

12.8 ЛФМ потрібно наносити на складені марки після попереднього грунтування зварних швів та навколошовних зон, а також головок болтів, кромок деталей та місць з'єднання елементів.

За умови абразивного очищення зварних швів, кромок деталей та місць з'єднання елементів попереднє грунтування дозволено не виконувати.

12.9 У заводських умовах не підлягають грунтуванню та фарбуванню місця монтажних з'єднань на високоміцних болтах та

зони монтажного зварювання на ширину 100 мм по обидві сторони від шва.

12.10 Грунтування та нанесення шарів захисних покріттів потрібно виконувати за температури навколошнього повітря не нижче ніж 5 °C та не вище ніж 30 °C, за відносної вологості повітря щонайбільше 80 %, якщо інше на зазначено в технологічній документації та сертифікатах на ЛФМ.

12.11 ЛФМ наносять на елементи або конструкції, використовуючи:

- пневматичне або безповітряне розпилення;
- струминне обливання або занурювання у ванну;
- розпилення в електричному полі;
- малярну щітку.

ЛФМ наносять, дотримуючись такої послідовності дій:

- грунтування;
- сушіння шарів ґрунтовки;
- нанесення покрівельних шарів фарби;
- сушіння кожного шару (обов'язкове).

Регламент нанесення ЛФМ має бути визначений виробником СКМ.

12.12 Під час грунтування та фарбування мають бути виконані такі вимоги:

– грунтування можна виконувати тільки після перевірки якості очищення елементів СКМ, а нанесення ЛФМ – після перевірки якості грунтування;

– під час виконання робіт потрібно дотримуватися технології, зазначеної в нормативних документах та технічних умовах на матеріали, які застосовують.

12.13 Потрібно, щоб покриття з ЛФМ не мало пропусків, пузирів, тріщин, сколів, інших дефектів та за зовнішнім виглядом відповідало вимогам ДСТУ ISO 12944-5.

12.14 Суцільність покриття контролюють за допомогою дефектоскопа, товщину – за допомогою магнітного товщинометра, адгезію – методом решітчастих надрізів згідно з ДСТУ ISO 2409.

13 ПРИЙМАННЯ ВІДПРАВНИХ МАРОК

13.1 Виготовлені СКМ мають бути прийняті з нанесенням марковання СТК заводу-виробника. Для забезпечення відповідності до основних вимог цього стандарту, за ініціативи виробника до приймання можуть бути залучені незалежні спеціалізовані організації, акредитовані згідно з чинним законодавством України, в тому числі, орган з інспектування.

13.2 Під час приймального контролю якості СКМ перевіряють:

- 1) будівельний підйом конструкцій відповідно до проекту КМ;
- 2) відповідність лінійних розмірів та геометричної форми конструкцій;
- 3) наявність усіх зварних швів відповідно до проекту, а також якість зварних швів і зон переходу цих швів до основного металу (візуальний контроль);
- 4) відсутність дефектів щодо основного металу конструкцій (недопустимі забоїни по вільних кромках поясів головних балок та інших елементів, вихвати основного металу внаслідок газового різання, розшарування металу по вільних кромках тощо);

- 5) якість округлення вільних кромок основних металоконструкцій;
- 6) якість отворів в елементах блоків головних балок і блоків ортотропних плит;
- 7) якість та параметри підготовки кромок під монтажні зварні з'єднання відповідно до проекту.

13.3 Потрібно, щоб відхили дійсних лінійних розмірів від проектних для відправних складених для монтажу марок та монтажних елементів СКМ не перевищували величин, зазначених у таблиці 26.

Таблиця 26 – Границі відхили лінійних розмірів СКМ

Пара-метри	Види та розташування відхилив	Границний відхил, мм
Довжина	1. Елементи СКМ з болтовими, фрикційними та фрикційно-зварними з'єднаннями за довжини: до 9 м включно понад 9 м до 15 м включно понад 15 м до 21 м включно понад 21 м до 27 м включно понад 27 м	± 2,0 ± 2,5 ± 3,0 ± 3,5 ± 4,0
	2. Поздовжні та поперечні балки проїжджої частини болтово-зварних решітчастих прогонових споруд	від 0 до -2,0
	3. Балки, коробки та ребристі плити прогонових споруд (без припусків на підрізання)	від 0 до -4,0
	4. Відстань від крайніх монтажних отворів до торця елемента в поясах та стінках решітчастих та суцільнностінчастих балкових і коробчастих болтово-зварних СКМ	від 0 до -4,0
	5. Відстань уздовж балок та коробок між суміжними вертикальними ребрами жорсткості, до яких прикріплюють поперечні балки ортотропних та ребристих плит (крок поперечних балок)	± 2,0

Продовження таблиці 26

Пара-метри	Види та розташування відхилів	Граничний відхил, мм
Довжина	6. Відстань між крайніми вертикальними ребрами (поперечними балками) за довжини балок і коробок: до 10 м включно понад 10 м	± 2,0 ± 4,0
Ширина	7. Пояси, розкоси, стояки, підвіски, двотаврові в'язі решітчастих болтово-варних ферм: – у вузлах та стиках, де елементи охоплені фасонками – у вузлах та стиках, де елементи охоплюють фасонки – в інших місцях	від 0 до -2,0 від +2,0 до 0 ± 4,0
	8. Коробчасті елементи поясів та розкосів решітчастих ферм у середній третині висоти поперечного перерізу: – у вузлах та стиках – в інших місцях	від + 1,0 до -3,0 ± 4,0
	9. Пояси суцільнотінчатих та коробчастих конструкцій, ортотропні плити з вільними кромками без примикань	± 4,0
	10. Пояси балочних та коробчастих конструкцій, ортотропні ребристі плити з невільними кромками за наявності примикань	від 0 до -2,0
	11. Відстань між вертикальними осями стінок в коробах: – в місці стику – в інших місцях	+ 2,0 + 4,0
	12. Відстань між осями поздовжніх ребер ортотропних плит: – в місцях стиків та перетинів із поперечними балками – в інших місцях	± 2,0 ± 4,0

Кінець таблиці 26

Пара-метри	Види та розташування відхилів	Граничний відхил, мм
Висота	13. Пояси та елементи решітки болтово-зварних ферм: – у вузлах і стиках у разі перекриття тільки вертикальних листів перерізів – те саме у разі перекриття вертикальних та горизонтальних листів перерізів – в інших місцях	$\pm 2,0$ від 0 до $-2,0$ $\pm 4,0$
	14. Поздовжні та поперечні балки проїжджої частини болтово-зварних решітчастих прогонових споруд у місцях з'єднання з накладками знизу та зверху: – в місці стиків* – в інших місцях	$\pm 2,0$ $\pm 4,0$
Монтажні отвори	15. Відстані між групами монтажних отворів у відправних марках за довжини, м: до 2,5 включно понад 2,5 до 4,5 включно понад 4,5 до 9,0 включно понад 9,0 до 15,0 включно понад 15,0 до 21,0 включно понад 21,0 до 27,0 включно понад 27,0	$\pm 1,0$ $\pm 1,5$ $\pm 2,0$ $\pm 2,5$ $\pm 3,0$ $\pm 3,5$ $\pm 4,0$
	16 Відстань між групами отворів у нижніх поясах прогонових споруд, які перевозять у суцільному стані, для кріplення опорних частин	$\pm 10,0$

13.4 Потрібно, щоб відхили відправних марок від проектної геометричної форми не перевищували величин, зазначених у таблиці 27.

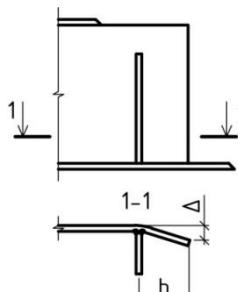
Таблиця 27 – Границі відхили геометричної форми СКМ від проектної

Конструкційні елементи	Границі відхили, Δ
1. Величина вигину осі основних елементів решітчастих ферм, балок проїжджої частини, головних та домкратних суцільнностінчатих балок за довжини елемента (викривленої частини), l , м: до 10 включно понад 10	$l/1000$ 10 мм
2. Шаблеподібне викривлення в плані по поздовжніх кромках: а) пояси головних балок двотаврового, П-подібного та коробчастого перерізу довжиною l б) верхні пояси балок L-подібного перерізу довжиною l : для перерізу до 16 мм × 400 мм для перерізу понад 16 мм × 400 мм в) нижні пояси балок L-подібного перерізу довжиною l : за наявності вільних кромок за наявності невільних кромок	$l/1000$, але не більше ніж 10 мм; щонайбільше 20 мм; $l/1000$, але не більше ніж 10 мм $l/1000$, але не більше ніж 10 мм
3. Вигин осі в'язей за довжини елемента (викривленої частини) l :	$l/750$, але не більше ніж 15 мм

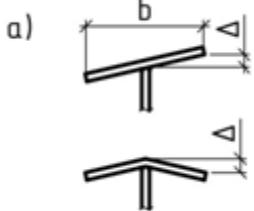
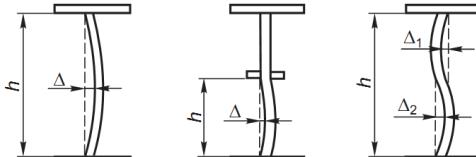
Продовження таблиці 27

Конструкційні елементи	Граничні відхили, Δ
<p>4. Плавний поздовжній вигин у вертикальній площині за довжини l:</p> <p>а) блоків ортотропних та ребристих плит із товщиною листа настилу до 20 мм включно</p> <p>б) блоків нижніх ребристих плит із товщиною листа настилу більшого за 20 мм за будь-якої довжини</p> <p>в) нижніх поясів балок L-подібного перерізу для l:</p> <p>до 10,5 м</p> <p>понад 10,5 м за товщини пояса до 20 мм</p>	$l/750$, але не більше ніж 15 мм; 10 мм $l/1000$ щонайбільше 10 мм
<p>5. Плавний поперечний вигин у вертикальній площині блоків ортотропних та ребристих плит, а також нижніх поясів балок L-подібного перерізу, ширину b за товщини листа:</p> <p>до 20 мм</p> <p>від 20 мм до 40 мм</p>	$b/500$, але не більше ніж 5 мм; 1,5 мм на 1 м ширини
<p>6. В ортотропних та ребристих плитах відхилення від проектної лінії кромок листів настилу в горизонтальній площині:</p> <p>невільних кромок (у стиках)</p> <p>вільних кромок консольних плит</p>	$\pm 2,0$ $\pm 4,0$
<p>7. Грибовидність вільного звису кромок ортотропних, ребристих плит та коробчастих балок за ширини звису, b:</p> <p>а) в місцях монтажних болтових стиків та встановлення опорних частин</p> <p>б) в місцях монтажних зварювальних стиків за довжиною та ширину прогонової споруди</p> <p>в) по вільних кромках за умови викривлення кромки у вертикальній площині щонайбільше до 3 мм на довжині 1 м</p>	$b/200$, але не більше ніж 1 мм; $b/100$, але не більше ніж 2 мм; $b/50$, але не більше ніж 3 мм

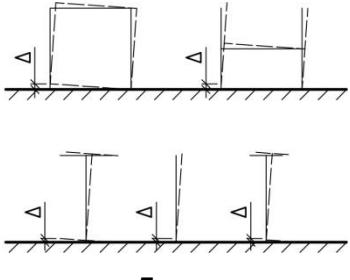
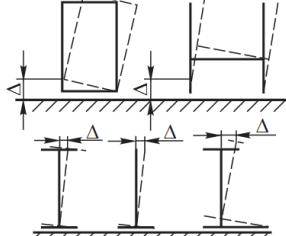
Продовження таблиці 27

Конструкційні елементи	Границі відхили, Δ
<p>8. Хвильястість кромок, мм/м довжини:</p> <p>а) невільні (в стиках) поздовжні та поперечні кромки нижніх поясів балок L-подібного перерізу листів настилу ортотропних ребристих плит у вертикальній площині за товщини листа:</p> <p>до 20 мм включно</p> <p>понад 20 мм до 40 мм включно</p> <p>б) вільні поздовжні кромки консольних плит у вертикальній площині</p> <p>в) поздовжні ребра ортотропних та ребристих плит у плані</p>	<p>2,0 мм</p> <p>1,0 мм</p> <p>3,0 мм</p> <p>3,0 мм</p>
<p>9. Тангенс кута відхилення від прямого кута площини поздовжніх ребер плит із площею листа настилу:</p> <p>а) в стиках та місцях перетину з поперечними ребрами</p> <p>б) в інших місцях</p> <p>в) між поздовжньою та поперечною кромкою горизонтального листа настилу ортотропних, ребристих плит та поясів балок</p>	<p>0,01</p> <p>0,02</p> <p>0,001</p>
<p>10. Залишкові кутові деформації в зварних стикових з'єднаннях – величина прогину на базі 400 мм за товщини стикованих листів, t:</p> <p>до 20 мм включно</p> <p>понад 20 мм</p>	<p>$0,1t$</p> <p>2,0 мм</p>
<p>11. Грибовидність стінки у суцільнозварному стику з одностороннім вертикальним ребром</p>	<p>$b / 100$, але не більше ніж 2 мм</p> 

Продовження таблиці 27

Конструкційні елементи	Граничні відхили, Δ
<p>12. Грибовидність поясу відносно стінки (перекіс, симетрично, симетрично з перекосом):</p> <p>а) в стиках, у місцях сполучення балок з іншими елементами, в зонах установлення опорних частин та залізобетонних плит із закладними деталями;</p> <p>б) в інших місцях</p>	 <p>$b / 200$, але не більше ніж 1 мм</p>  <p>$b / 100$, якщо $\Delta_2 - \Delta_1 < 3$ мм</p>
<p>13. Випинання стінки балок та коробок за вільної висоти стінки, h:</p> <p>а) для балок і коробок із поперечними ребрами жорсткості</p> <p>б) для балок без поперечних ребер жорсткості</p> <p>в) за плавного випинання на кінці стінки в зоні монтажних стиків на високоміцних болтах у болтовому або комбінованому стику</p> <p>г) те саме у зварних стиках</p> <p>д) на вільному (не стикованиму) торці балки або блока за наявності вертикальних (опорних) ребер</p>	 <p>0,006h</p> <p>0,003h</p> <p>0,02h</p> <p>0,003h</p> <p>0,003h</p>

Продовження таблиці 27

Конструкційні елементи	Граничні відхили, Δ
<p>14. Відхил від вертикалі або від проектного нахилу верхньої кромки стінки балок L-подібного перерізу за горизонтального положення нижнього поясу з висотою стінки, h:</p> <p>а) посередині довжини, якщо h до 2,0 м включно h понад 2,0 м</p> <p>б) на кінцях балки, якщо h до 2,0 м включно h понад 2,0 м</p>	 <p style="text-align: center;">5 мм 10 мм</p> <p style="text-align: right;">$0,5\Delta \pm 5$ мм $0,5\Delta \pm 10$ мм, де Δ – це шаблеподібність (п. 2, б таблиці)</p>
<p>15. Гвинтоподібність, Δ^*, коробчастих, Н-подібних, двотаврових, таврових, L-подібних перерізів</p> <p>*Примітка. Для вимірювання Δ елемент укладають на горизонтальну поверхню, причому один його кінець щільно притискають до базису, а інший залишають вільно обпертим.</p>	 <p style="text-align: center;">1 мм на 1 м довжини, але не більше ніж 10 мм</p>
<p>16. Асиметрія – відхил осі стінки від осі полиці двотаврового та Н-подібного перерізів:</p> <p>а) в місцях монтажних стиків б) в інших місцях за ширини полиці b</p> <p>до 330 мм включно понад 330 мм</p>	<p style="text-align: right;">2,0 мм</p> <p style="text-align: right;">$0,015b$</p> <p style="text-align: right;">5,0 мм</p>

Кінець таблиці 27

Конструкційні елементи	Граничні відхили, Δ
17. Різниця довжин діагоналей коробчастих перерізів (ромбоподібність) елементів прогонових споруд із решітчастими фермами: а) в місці монтажного стику б) те саме за відсутності горизонтальних накладок та фасонок в) те саме для елементів ферм замкненого коробчастого перерізу з внутрішніми діафрагмами г) в інших місцях	4,0 мм 6,0 мм 2,0 мм 12,0 мм
18. Різниця довжин діагоналей коробчастих перерізів у зоні монтажного з'єднання зварних та болтово-зварних прогонових споруд	6,0 мм

14 МЕТОДИ КОНТРОЛЮВАННЯ ТА ВИПРОБУВАННЯ

14.1 Система управління якістю заводу-виробника СКМ має бути заснована на принципах ДСТУ ISO 9001. Контроль кожної відправної марки, елементів СКМ виконують за номенклатурою показників, процедурями та видами контролю, які наведено в таблицях 28 та 29.

Таблиця 28 – Методи контролювання

Найменування показників	Метод контролювання
Документація щодо вхідного та операційного контролю	Перевіряння наявності документів та відповідності до параметрів, визначених у НД
Геометричні параметри відправної марки, елементів СКМ	Вимірювальний
Якість кромок	Візуально-вимірювальний

Кінець таблиці 28

Найменування показників	Метод контролювання
Якість зварних з'єднань	Візуально-вимірювальний; ультразвукова дефектоскопія; механічні випробування; металографічне дослідження
Якість отворів під болтові та фрикційні з'єднання	Візуально-вимірювальний
Зовнішній вигляд та товщина захисного покриття	Візуально-вимірювальний

Таблиця 29 – Види контролю

Вид контролю	Показники або процедура, які контролюють
Вхідний	Перевірка повноти проектно-технологічної документації йї відповідності вимогам нормативів; якість металопрокату (розділ 5); якість комплектувальних виробів (болтів, гайко, шайб тощо); якість матеріалів для протикорозійного захисту; якість зварювальних матеріалів (розділ 9.1)
Операційний	Підготовка металопрокату до виготовлення конструкцій; наявність клейм із номерами плавок на деталях; геометричні параметри заготовок, деталей, у тому числі після розмічення та після виготовлення; якість кромок; якість складання під зварювання; якість зварних з'єднань; якість механічної обробки зварних швів та кінцевих частин елементів; якість болтових та фрикційних з'єднань; якість протикорозійних покрівель, у тому числі, підготовки поверхонь

Кінець таблиці 29

Вид контролю	Показники або процедура, які контролюють
Приймальний: – періодичний контроль та випробування	Параметри технологічних режимів операцій виробництва; стабільність технологічних процесів; відповідність елементів конструкцій на підставі результатів контрольного складання; несна здатність та жорсткість конструкції (якщо зазначено в проектній документації)
– приймально-здавальний контроль	Наявність документації щодо вхідного та операційного контролю та її відповідність до вимог затвердженої технологічної документації; геометричні параметри відправних марок та монтажних елементів; показники згідно з табл. 24; комплектність, марковання, пакування СКМ

14.2 Результати вхідного, операційного та приймального контролю мають бути задокументовані у відповідних журналах СТК, лабораторії, в інших документах.

14.3 Виконання кожної наступної операції під час виготовлення конструкцій дозволено тільки після контролювання якості робіт попередньої операції.

14.4 Зварні стикові з'єднання підлягають прийманню до складання відправних марок. Якість зварних кутових, таврових, напускних з'єднань перевіряють під час приймального контролю відправних марок.

15 МАРКОВАННЯ, ПРИЙМАННЯ ТА ВІДВАНТАЖЕННЯ

15.1 На відправні марки та монтажні елементи наносять марковання відповідно до проектної документації та монтажно-марковальних схем виробника.

Марковання наносять безпосередньо на елемент, на видному місці, доступному для огляду під час зберігання та монтажу.

На зварних відправних марках марковання потрібно наносити на відстані щонайменше 100 мм від місця накладання заводських та монтажних швів.

У разі пакетування плоских однотипних монтажних елементів (накладки, фасонки тощо) повне марковання слід наносити на одному зовнішньому елементі, а на інших – тільки марку та номер металургійної плавки.

15.2. Марковання має містити:

- найменування та/або торговий знак виробника;
- номер замовлення;
- марку за монтажно-марковальною схемою;
- масу відправної марки, пакета;
- клеймо СТК заводу-виробника та організації з контролю якості (нагляду);
- номер металургійної плавки.

15.3. Транспортне марковання виконують згідно з [7].

15.4 Додатково до загального марковання можна наносити познаки місць для стропування, обпирання або встановлені риски для орієнтування конструкції у просторі, якщо це передбачено в робочій документації.

Марковання потрібно виконувати шрифтом заввишки 10, 15, 30, 50 та 100 мм.

15.5 На відповідальних розрахункових елементах конструкцій, згідно з вимогами, що обумовлені в кресленнях КМ, марковання наносять кернуванням, обов'язково зазначивши номер плавки сталі.

Марковання наносять у двох місцях, доступних для огляду під час зберігання, монтажу, експлуатування та ремонтування.

15.7 Виготовлені конструкції приймає СТК заводу-виробника до ґрунтування (підготовки до цинкування або алюмінізації). Після ґрунтування, фарбування (цинкування) проводять контролювання якості покриття.

15.8 Прийманню підлягають 100 % виготовлених СКМ. Під час приймання СКМ перевіряють на відповідність всіх параметрів до вимог цього стандарту та робочої документації КМ, КМД.

Потрібно, щоб відхили (від проектних) лінійних розмірів, геометричної форми відправних марок та елементів СКМ не перевищували величини, наведені у відповідних розділах цього стандарту.

15.9 Постачання СКМ виконують комплектно, за замовленнями, відповідно до монтажно-марковальних схем заводу-виробника.

15.10 Комплект постачання має містити відправні марки, монтажні елементи, кріпильні вироби (для болтових, фрикційних та фрикційно-зварних з'єднань) та супровідний документ про якість (сертифікат) (додаток Б).

15.11 Перед відвантаженням замовнику СКМ мають бути захищені від корозії з послідовним виконанням операцій технологічного процесу за регламентом заводу-виробника щодо готовування поверхонь, ґрунтування та нанесення захисних шарів ЛФМ, залежно від умов експлуатації та агресивності навколишнього середовища.

16 ТРАНСПОРТУВАННЯ ТА ЗБЕРІГАННЯ

16.1 Перевозити конструкції допустимо всіма видами транспорту згідно з правилами перевезення вантажів, застосовними до транспорту даного виду.

16.2 Навантаження, транспортування, розвантаження та зберігання конструкцій потрібно виконувати способами, які виключають можливість їх пошкодження та забезпечують збереження неушкодженим захисне покриття. Скидання конструкцій не дозволено.

16.3 Навантаження та закріплення під час перевезення конструкцій залізничним транспортом треба виконувати на відкритому рухомому складі згідно з ДСТУ ГОСТ 22235, з урахуванням максимального використання вантажопідйомності та відповідно до правил перевезення вантажів і технічних умов вантажних робіт і закріплення вантажів, які застосовують на залізничному транспорті.

16.4 Конструкції потрібно зберігати на спеціально улаштованих складах розсортованими за відправними марками та монтажними елементами.

16.5 Під час зберігання потрібно забезпечити стійке положення конструкцій, передбачити заходи проти потрапляння атмосферних опадів всередину складених конструкцій та відправних марок.

16.6 У разі багатоярусного складування дерев'яні прокладки розташовують на одній лінії по вертикалі з підкладками.

16.7 Під час складування потрібно забезпечити видимість марковання конструкцій.

16.8 Між відправними марками та штабелями монтажних елементів мають бути передбачені проходи та проїзди, ширина яких залежить від габаритів транспортних засобів.

17 ВИМОГИ ЩОДО БЕЗПЕКИ ТА ОХОРОНИ ДОВКІЛЛЯ

17.1 Конструкції сталеві автодорожніх мостів є пожежо- та вибухобезпечні вироби, не токсичні, такі, що не шкодять здоров'ю людини та не забруднюють навколишнє середовище.

17.2 Під час виготовлення СКМ потрібно виконувати вимоги щодо охорони праці, пожежної безпеки, безпеки виробничих процесів та устатковання, електробезпеки, безпеки експлуатації вантажопідйомальних механізмів, посудин, які працюють під тиском, компресорних установок, а також правила щодо зварювальних та фарбувальних робіт відповідно до чинних в Україні нормативних документів: ДСТУ 2293, ДСТУ 3273, ДСТУ 7234, ДСТУ 7237, ДСТУ 7238, ДСТУ 7239 та ДСТУ OHSAS 18001 тощо.

17.3 Утилізацію відходів виробництва здійснюють згідно з ДСТУ 3910.

ДОДАТОК А
(довідковий)

КОНСТРУКТИВНІ ВИМОГИ ДО ЗВАРНИХ З'ЄДНАНЬ СКМ

A.1 У робочих кресленнях на СКМ для прогонових споруд зі зварними або болтово-зварними монтажними стиками, щоб спростити складання та уникнути появи можливих тріщин у швах внаслідок залишкових внутрішніх напружень, мають бути визначені розпуски (недовари) розмірами не менше, ніж наведено нижче:

а) у кутових поясних швах та поздовжніх ребрах головних балок різних перерізів із суцільнозварними стиками довжина розпуску має бути щонайменше 200 мм (рисунок А.1, а);

б) для балок із болтово-зварними суміщеними стиками по верхньому та нижньому поясу довжина розпуску має становити щонайменше 150 мм (рисунок А.1, в), а в зоні конструкційного отвору – щонайменше 320 мм (рисунок А.1, г);

в) для верхніх пакетних поясів із рознесеним стиком довжина розпуску має становити щонайменше 250 мм (рисунок А.1, д);

г) довжина розпуску має становити щонайбільше 100 мм у кутових швах:

– ортотропних плит на кінцях стінок поперечних балок поряд із поздовжніми стиковими швами листів настилу з поясами головних балок або плит між собою;

– ортотропних та ребристих плит на кінцях поздовжніх ребер поряд із поперечними стиковими швами листів настилу плит між собою або плити пояса головних балок (коробок) на обох кінцях плит.

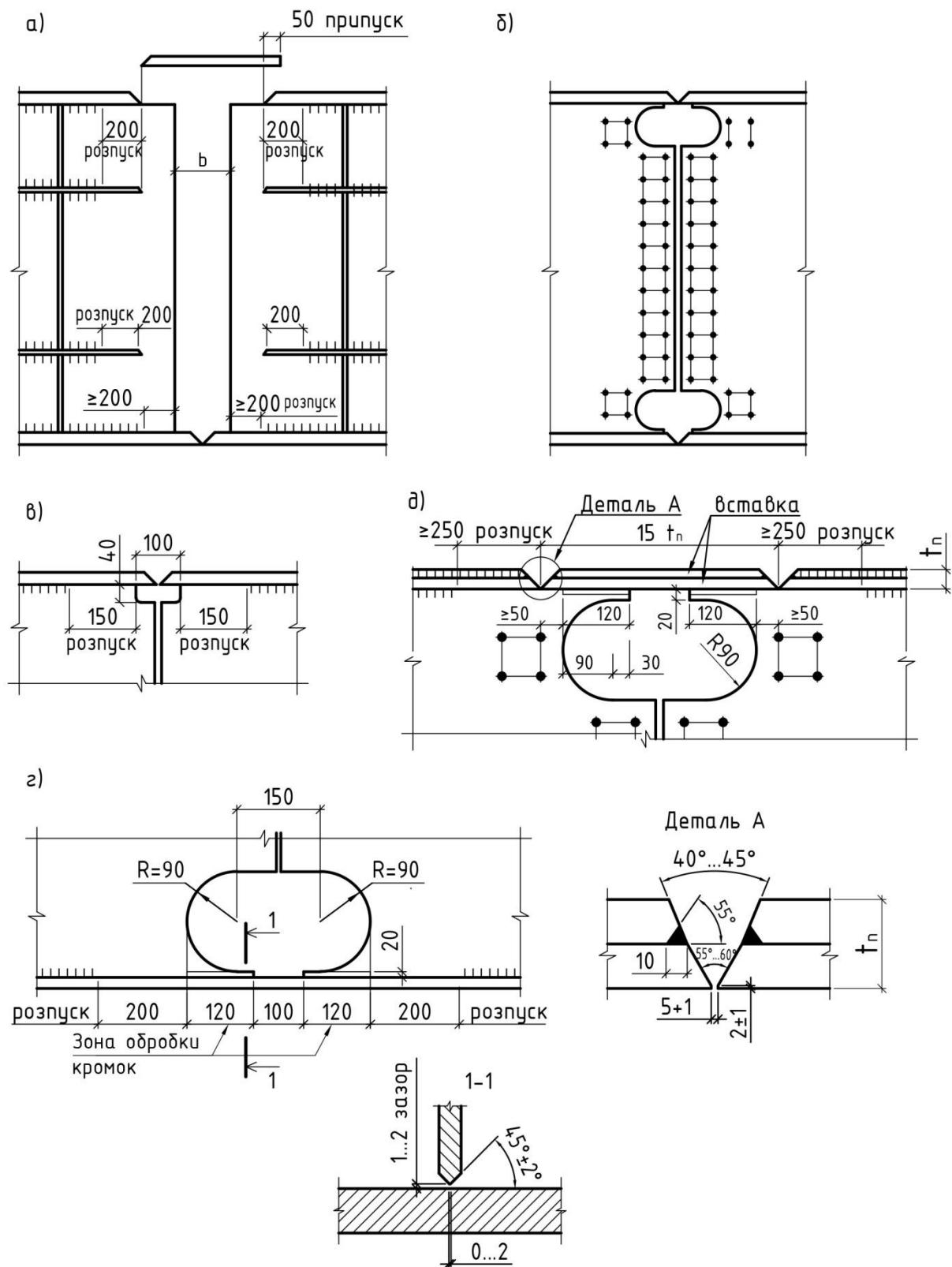


Рисунок А.1 – Монтажні стики головних балок прогонових споруд:
а – суцільнозварний стик; б – зварно-болтовий стик; в, г – варіанти з'єднання
однолистових поясів; д – рознесений стик пакетного поясу

A.2 В робочих кресленнях у зварних монтажних стиках потрібно передбачити припуски довжиною 50 мм для підрізання кромок:

- по верхніх однолистових поясах головних балок або вставках;
- по крайніх поздовжніх кромках листів настилу середніх збільшених блоків ортотропних плит поряд із поздовжніми стиковими швами цих листів із поясами головних балок;
- по торцях листів настилу середніх та консольних ортотропних плит;
- по торцях вставок (з одного боку) зварних стиків ребер нижніх ребристих плит.

A.3 Пакетні пояси головних балок доцільно проектувати з двох листів різної ширини зі звисами щонайменше по 50 мм та щонайбільше по 120 мм.

Змінення розмірів листів у пакеті за товщиною чи ширину має бути плавним, з ухилом 1:8 за умов розтягу та 1:4 – за умов стиску.

Змінення товщин перерізу елементів відповідно до змінення в них зусиль також потрібно виконувати плавно, з ухилом 1:8 (розтяг) або 1:4 (стиск) (рисунок А.2, а, б).

Розширення поясів виконують симетрично, а стовщення з одного боку – ззовні, або з боку стінки знизу у разі, якщо передбачено спосіб монтажу поздовжнім насуванням (рисунок А.2).

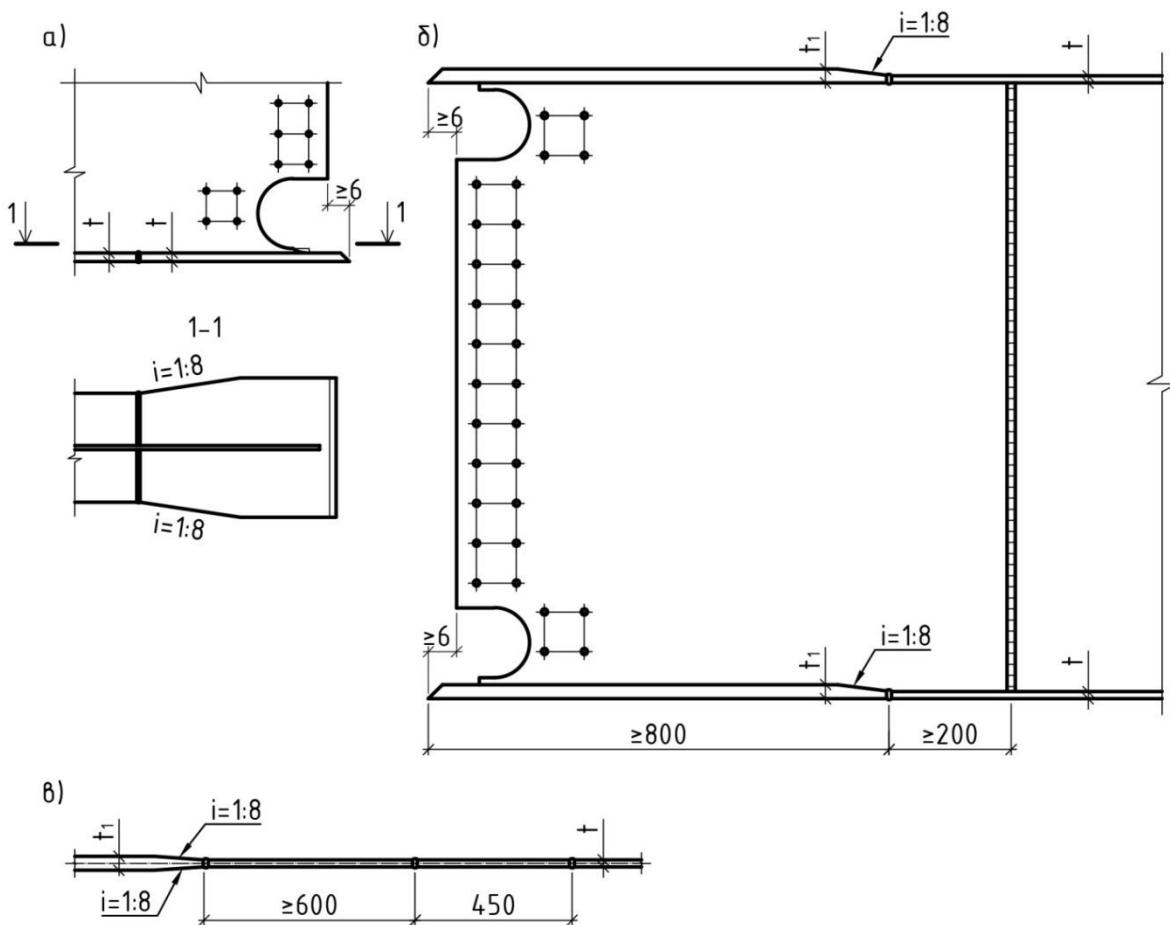


Рисунок А.2 – Зміна розмірів елементів балок: а) розширення поясу; б) стовщення поясів назовні та усередину; в) стовщення стінки

A.4 У пакетних поясах в зоні монтажного стику розширення менш широкого листа до розміру ширшого є обов'язковим.

A.5 Монтажні стики по верхніх поясах балок, як правило, виконують суміщеними, по нижніх поясах стик завжди суміщений.

A.6 У верхніх поясах монтажний стик можна виконувати рознесеним зі вставкою (рисунок А.1, д) із повним проваром у місці конструкційного отвору кутових швів. Довжина вставки має складати щонайменше 15 товщин пакета в зоні стику плюс 100 мм з одного боку кожного листа.

A.7 Для зварювання стиків пакетних поясів доцільно застосовувати автоматичне зварювання з ручним підварюванням

кореня, або застосовувати багатопрохідне ручне дугове зварювання для усього стику.

A.8 У суцільностінчатах балкових чи коробчастих елементах прогонових споруд, за умов роботи на згин під дією будь-яких тимчасових навантажень, вертикальні (поперечні) проміжні ребра жорсткості доцільно приварювати до стінок поясів неперервними кутовими швами або проектувати їх з виконанням вирізів радіусом 50 мм у разі, якщо за технологією складання та зварювання (в коробчастих перерізах) поясний шов виконують напівавтоматом після встановлення і приварювання поперечних ребер або діафрагм (рисунок А.3).

A.9 Якщо інше не обумовлено в проекті, довжина кутових швів по торцах ребер має становити щонайменше 60 мм, а відстань від вільної кромки розтягнутого пояса балки до кромки ребра, в тому числі, опорного, має становити щонайменше 20 мм (рисунок А.3).

Обварювання (замкнення контуру) кутовими швами по кромках та торцах деталей, які стикують, обов'язково потрібне в місцях:

- прилягання ребер до поясів, фасонок, інших ребер;
- перетину поздовжніх та поперечних ребер плит;
- обриву стінок балок у монтажних з'єднаннях;
- обриву поздовжніх ребер ортотропних плит;
- у конструкційних (технологічних) отворах (вирізах) у стінках.

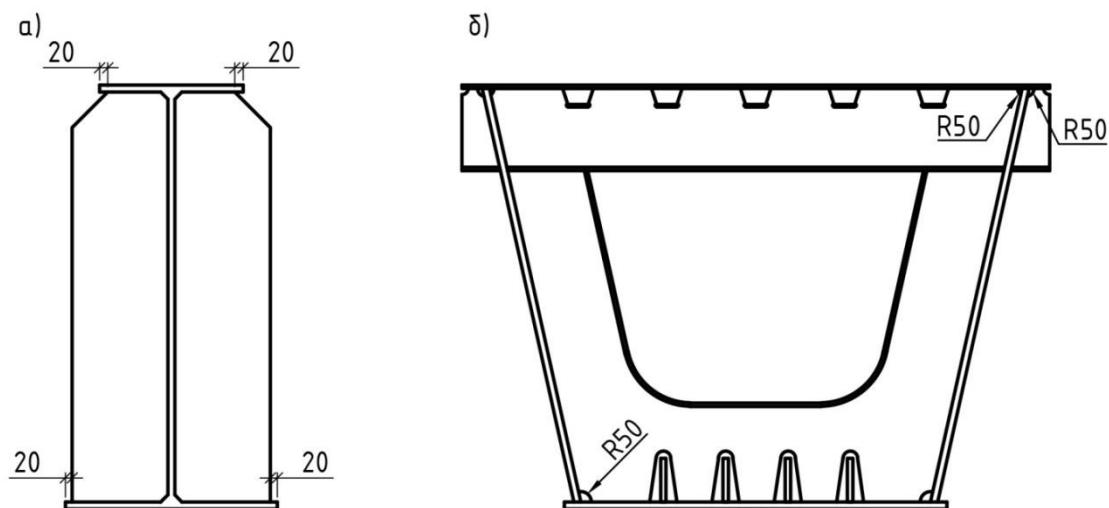


Рисунок А.3 – Схема виконання ребер жорсткості балок з суцільною стінкою:

- а – ребра, які приварюють до стінки та поясу суцільним швом;
- б – те саме, зі скругленими отворами $R=50$ мм у кутах

A.10 Співвідношення катетів кутових швів приварювання торців вертикальних ребер до нижніх поясів в розтягнутій зоні має становити 1 до 2. Співвідношення 1 до 1 дозволено за умови підтвердження розрахунком на витривалість за межею сплавлення з основним металом.

A.11 В кресленнях КМ та КМД, під час намічання та влаштування стиків листів стінок, поясів та ортотропних плит потрібно передбачити відстань між з'єднувальними швами цих стиків та ребрами жорсткості (поперечними балками в плитах) у межах 200 мм, але не ближче, ніж за три товщини листів, які стикують.

Відстань між швами поздовжніх ребер та поздовжніми стиковими швами в стінках, ортотропних та ребристих плитах має становити щонайменше 100 мм (рисунок А.4).

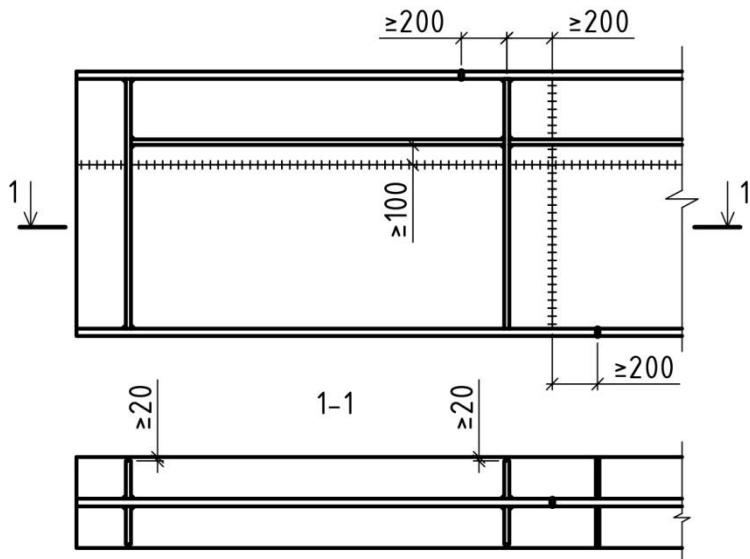


Рисунок А.4 – Розташування ребер та стикових швів балки

A.12 Безпосередньо до поясів прогонових споруд в'язі можна прикріплювати тільки за допомогою високоміцних болтів, а у разі зварювання – тільки через фасонки, які прикріплюють до поясів або стінок у стик із повним проплавлюванням з'єднання на довжину фасонки, з проведенням ультразвукового контролю щонайменше 100 мм з кожного кінця шва та з механічним оброблянням кінців швів, щоб забезпечити плавний (радіусом щонайменше 60 мм) перехід до пояса або стінки (рисунки 9 та А.5).

A.13 В КМД суцільностінчатих балкових та коробчастих СКМ у зварювальних полотнищах стінок балок в кінцевих, найбільш напружених, зонах, що дорівнює $1/4$ висоти балки, потрібно запобігати можливості перетину поздовжніх та поперечних стикових швів. Як виняток, це допустимо тільки за умови обов'язкового виконання механічної обробки підсилення таких швів до рівня основного металу з обох боків до 400 мм у кожен бік від зони перетину та ультразвукового контролю цієї зони в готовому виробі.

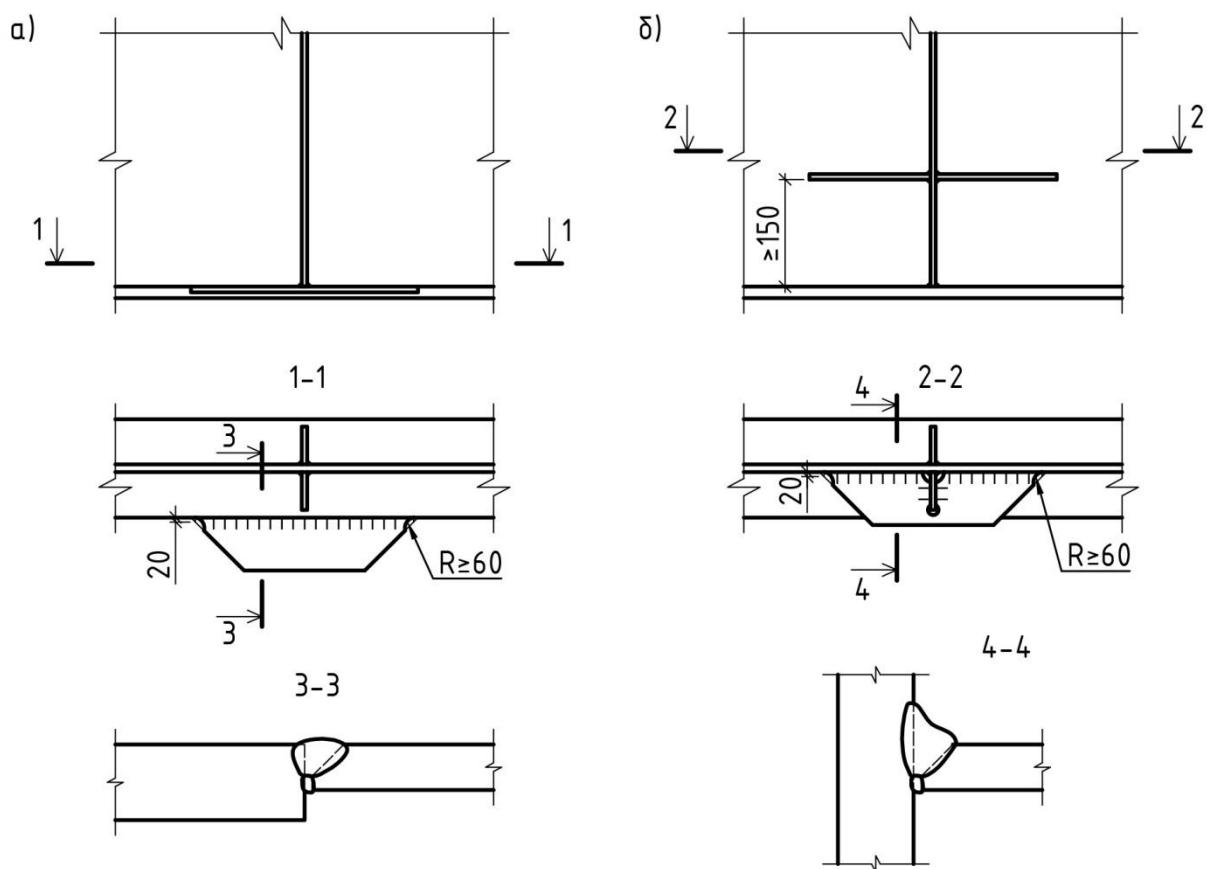


Рисунок А.5 – Схеми кріплення фасонок до поясу та стінки головної балки:

а – кріплення до нижнього поясу головної балки;

б – кріплення до стінки головної балки

А.14 Кількість зварних стиків в елементах двотаврових балок, ферм, діафрагм, ортотропних плит та нижніх ребристих плит має складати:

- у кожному листі перерізу за довжиною відправного елемента щонайбільше два стикових поперечних шва, але в стиках поясів поперечних балок може бути й три поперечних стикових шва;

- у вертикальних стінках балок, діафрагм, в листі настилу ортотропної та ребристої плити щонайбільше один поздовжній шов за довжиною відправного елемента;

- у полотнищах стінок, поясів ортотропних та ребристих плит поперечні стикові шви мають бути розташовані щонайближче на 100

прДСТУ XXXX:20XX

мм від крайніх рядів отворів у монтажних стиках або від технологічних отворів.

A.15 На поясах балок зі змінюваною товщиною перерізу потрібно знизу передбачити горизонтальну площинку завширшки 70 мм для підкладок, за допомогою яких формують зварний шов (рисунок А.6).

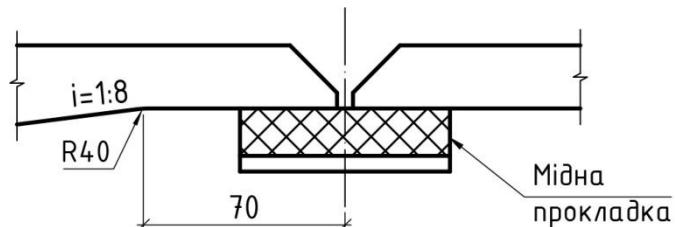


Рисунок А.6 – Формування зварного шва на монтажі

ДОДАТОК Б
(довідковий)

ФОРМА СУПРОВІДНОГО ДОКУМЕНТА НА ВИГОТОВЛЕНІ СКМ

СЕРТИФІКАТ №

М. _____ « ____ » 20____

- 1 Найменування об'єкта будівництва:
- 2 Вид/найменування СКМ:
- 3 Загальна вага за кресленнями КМД:
- 4 Замовник (найменування, адреса):
- 5 Реквізити договору/замовлення на виготовлення/постачання:
- 6 Виготовлювач СКМ (назва підприємства, адреса, реквізити реєстраційно-дозвільних документів на право виготовлення конструкцій):.....
- 7 Конструкції виготовлені за робочими кресленнями КМД (індекс, номер креслень, розробник)
- Які розроблені відповідно до робочих креслень КМ (індекс, номер креслень, розробник проекту)
- 8 Будівельні норма на проектування
- 9 Нормативні документи з виготовлення
- 10 організація, що затвердила проект
- 11 СКМ виготовлені: початок закінчення
- 12 СКМ виготовлені зі сталей (клас/марка, позначення стандартів, заводи-постачальники)

13 Зварні з'єднання виконані зварниками, атестованими в установленому порядку, та відповідають вимогам стандартів (перелік стандартів)

14 Застосовані для зварювання матеріали:

електроди (марка, тип, стандарт, № партії, № сертифікату)

дріт зварювальний (марка, стандарт, № партії, № сертифікату) ...

флюс (марка, стандарт, № партії, № сертифікату)

захисні гази (назва, г'атунок, стандарт)

відповідають вимогам проектної та нормативно-технічної документації.

15 Згідно з договором/замовленням на виготовлення/постачання СКМ захищені від корозії:

гарячим цинкуванням (товщина, мкм)

ґрунтуванням (кількість шарів, марка ґрунту)

фарбуванням (кількість шарів, марка фарби)

16 Зварні шви проkontрольовані методом (методами)

17 Підставою для складання супровідного документа на виготовлені конструкції є акти/протоколи приймання (реквізити актів/ протоколів)

18 Додатки*

1) Виконавчі креслення КМД / монтажно-марковальні схеми (перелік та кількість документів)

2) Сертифікати на матеріали та вироби (перелік та кількість документів).....

3) Протоколи/акти контролю (неруйнівного контролю якості зварних з'єднань, механічних випробувань, металографічних досліджень) (реквізити та кількість документів)

19 Цим сертифікатом підтверджено якість виготовлених СКМ, їх відповідність до вимог нормативної та проектної документації.

***Примітка.** Документи щодо якості та сертифікатів на металопрокат, зварювальні матеріали, матеріали протикорозійного захисту, посвідчення зварювальників, протоколи випробувань контрольних зразків, контролювання якості зварних з'єднань неруйнівними методами зберігає виготовлювач СКМ та пред'являє замовнику за вимогою.

Відповідальний представник виготовлювача
(посада, підпис, П.І.Б., дата)

Представник незалежного органу (згідно з 13.1 цього стандарту)

БІБЛІОГРАФІЯ

- 1 Постанова Кабінету Міністрів України від 20.12.2006 № 1764 «Про затвердження Технічного регламенту будівельних виробів, будівель і споруд»
- 2 ДБН В.2.3-14:2006 Споруди транспорту. Мости та труби. Правила проектування
- 3 ДБН В.2.3-22:2009 Мости та труби. Основні вимоги проектування
- 4 ДБН В.2.3-26:2010 Споруди транспорту. Мости та труби. Сталеві конструкції. Правила проектування
- 5 ДБН В.2.6-198:2014 Сталеві конструкції. Норми проектування
- 6 ГОСТ 5521-93 Прокат стальной для судостроения. Технические условия
- 7 ГОСТ 14192-96 Маркировка грузов
- 8 ГОСТ 22356-77 Болты и гайки высокопрочные и шайбы. Общие технические условия

Код НК 004 91.080.13

Ключові слова: сталеві конструкції автодорожніх мостів, підготовка вихідних матеріалів, прогонові споруди, відправні марки, складання під зварювання, стикові з'єднання, зварювання

Генеральний директор
ТОВ «Укрінсталлькон
ім. В.М. Шимановського»,
заслужений діяч науки і техніки України,
член-кореспондент НАНУ, д.т.н., проф.

О. В. Шимановський

Заступник генерального директора з
науково-технічної політики,
заступник голови ТК 301

В. П. Адріанов

Завідувач відділу (відповідальний
виконавець)

I. I. Волков

Провідний редактор-перекладач

В. П. Гаврилова

Заступник директора
Інституту електрозварювання
імені Є. О. Патона НАН України,
академік НАН України, д.т.н., проф.

Л. М. Лобанов

Заступник завідувача лабораторії
зварювання в будівництві

О. Г. Синєок

Завідувач групи
лабораторії зварювання в будівництві

В. Д. Рябоконь

Провідний інженер
лабораторії зварювання в будівництві

К. В. Рябцев

Молодший науковий співробітник
лабораторії зварювання в будівництві

А. М. Герасименко