

СОЕДИНЕНИЯ ТРУБ С ТРУБНЫМИ РЕШЕТКАМИ И КОЛЛЕКТОРАМИ ТЕПЛООБМЕННЫХ АППАРАТОВ**Требования к типовому технологическому процессу закрепления труб энергией взрыва взрывчатых веществ**

Joints of tubes with tube-plates and collectors of heat exchangers. Requirements for typical technology of making tube to tube-plate joints by means of explosion energy of explosives

ГОСТ**23693-79***

ОКП 11 600

Постановлением Государственного комитета СССР по стандартам от 7 июня 1979 г. № 2071 срок введения установлен

с 01.01.81

Проверен в 1985 г. Постановлением Госстандарта от 14.11.85 г. № 3605 срок действия продлен

до 01.01.88

Несоблюдение стандарта преследуется по закону

Настоящий стандарт распространяется на технологический процесс закрепления труб в трубных решетках и коллекторах теплообменных аппаратов с применением запрессовки труб энергией взрыва взрывчатых веществ, а также устанавливает общие требования к технологическому процессу изготовления и ремонту.

Стандарт не распространяется на монтажные и строительные работы.

1. ТРЕБОВАНИЯ К ТЕХНОЛОГИЧЕСКОМУ ПРОЦЕССУ**1.1. Общие требования**

1.1.1. С применением энергии взрыва взрывчатых веществ в соответствии с ГОСТ 23691-79 допускается выполнять соединения труб типов:

I — прессовые;

II — комбинированные, получаемые запрессовкой труб в трубной решетке в сочетании со сваркой их концов, осуществляемой до или после запрессовки.

III — комбинированные, получаемые запрессовкой труб в трубной решетке с использованием энергии взрыва взрывчатых веществ или энергии электрического взрыва проводников в сочетании

Издание официальное

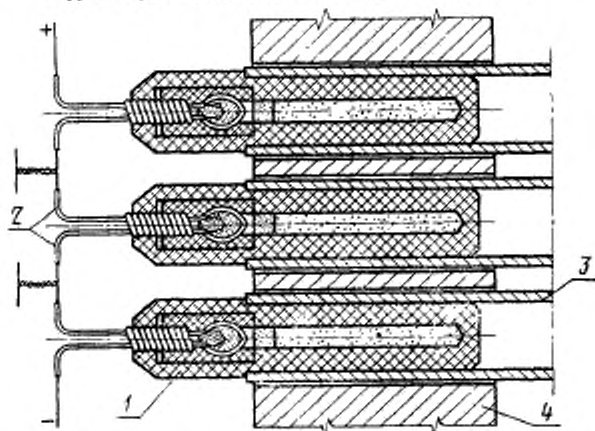
Перепечатка воспрещена

* Переиздание (сентябрь 1986 г.) с Изменением № 1, утвержденным в ноябре 1985 г. (ИУС 2-86)

с механическими способами развальцовкой труб до или после за-
прессовки.

1.1.2. Запрессовка труб взрывом взрывчатых веществ должна производиться в специальном помещении (взрывной камере) или на открытом полигоне с применением взрывных патронов или электродетонаторов, вставляемых в концы закрепляемых труб (см. черт. 1 и 2).

Схема установки взрывных патронов (электродетонаторов)
в трубах при последовательном соединении проводников



1 — взрывной патрон (электродетонатор) промышленной поставки; 2 —
концевые проводники патрона; 3 — труба; 4 — трубная решетка

Черт. 1

1.1.1, 1.1.2. (Измененная редакция, Изм. № 1).

1.1.3. Предприятие-изготовитель теплообменного аппарата на процесс закрепления труб в трубных решетках с использованием энергии взрыва взрывчатых веществ должно разрабатывать документацию, указанную ниже:

технологическую инструкцию на закрепление труб взрывом или рабочий технологический процесс с картограммой, в которой должны быть указаны порядок и число одновременно запрессовываемых взрывом труб, согласованные с базовым предприятием отрасли (ведомства);

инструкцию по требованиям безопасности при закреплении труб взрывом, утвержденную в установленном порядке.

1.1.4. При закреплении труб взрывом температура изделия должна быть не ниже 0°C.

В случае запрессовки труб в трубных решетках, выполненных из сталей с повышенной склонностью к хрупкому разрушению, необходимо подогревать трубные решетки в соответствии с требованиями технических условий на заготовки трубных решеток. При этом температура подогрева трубных решеток не должна превышать 90° С.

Температуру подогрева трубных решеток рассчитывают по формуле

$$T_{\text{под}} \geq T_{\text{кис}} (T_{\text{к0}}) + 30^\circ \text{С}, \quad (1)$$

где $T_{\text{кис}}$ ($T_{\text{к0}}$) — критическая температура хрупкости, которая должна быть указана в технических условиях или сертификатах на поставку заготовок трубных решеток, °С.

1.1.5. При запрессовке труб взрывными патронами с индивидуальными электродетонаторами патроны должны быть скомплектованы на группы таким образом, чтобы отклонения сопротивления мостиков накаливания в каждой группе не превышали ± 1 Ом.

1.1.6. Число одновременно взрываемых патронов должно быть установлено в зависимости от технологического процесса закрепления труб, но не должно превышать 400 шт. за один взрыв в одной трубной решетке.

1.1.7. При установке взрывных патронов в концы запрессовываемых труб и при их подрыве должны учитываться следующие требования:

взрывные патроны устанавливать последовательными рядами, группами или по кольцу;

взрывные патроны или детонирующие шнуры зарядов соединять по одной из схем, приведенных на черт. 1 и 2;

концы проводов электродетонаторов взрывных патронов соединять по последовательной схеме, при этом величина тока, проходящего через каждый электродетонатор, не должна быть меньше паспортных значений;

величину проходящего через электродетонатор или группу электродетонаторов тока при последовательном соединении следует определять по формуле

$$I = \frac{U}{nR_g + R_k + R_m}, \quad (2)$$

где I — ток, А;

U — напряжение источника тока, В;

R_g — сопротивление мостика накаливания электродетонатора, Ом;

R_n, R_m — сопротивление соединительных и магистральных проводов, Ом;

n — число электродетонаторов;

допускается установка и подрыв зарядов одновременно в двух трубных решетках, при этом установка и подрыв зарядов одновременно в обоих концах одной трубы не допускается;

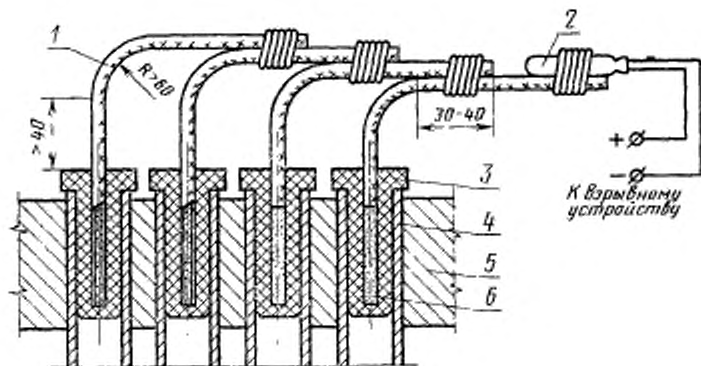
патроны должны входить в концы труб под действием легкого нажима рукой, не допускается применять большие усилия;

диаметральный зазор между внутренней поверхностью трубы и наружной поверхностью патрона не должен превышать $(0,01—0,06) d_n$, где d_n — внутренний диаметр трубы, мм;

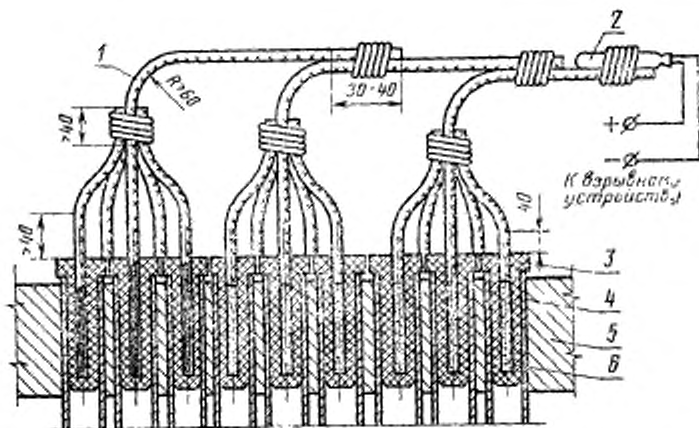
для предотвращения раздутия трубы конец рабочей части заряда взрывчатых веществ не должен доходить до внутреннего торца трубной решетки или коллектора на расстояние 3—8 мм;

Схемы соединения зарядов взрывчатых веществ с подрывом через детонирующий шнур

строчечная



пучковая



1 — детонирующий шнур; 2 — электродетонатор; 3 — корпус патрона (центрирующая втулка); 4 — труба; 5 — трубная решетка; 6 — заряд взрывчатого вещества

Черт. 2

зазор между упорным буртиком патрона и сварным швом (выступающим концом трубы) или плоскостью трубной решетки не должен превышать 1 мм;

при подрыве зарядов детонирующим шнуром прямой участок шнура на выходе из патрона должен быть не менее 30 мм, а электродетонатор должен быть помещен в защитное приспособление, препятствующее разлету осколков корпуса детонатора при взрыве;

при соединении детонирующих шнуров друг с другом не допускаются резкие перегибы и перекрестные соединения, участки контакта шнуров друг с другом должны быть прямыми и иметь размер 30—40 мм.

(Измененная редакция, Изм. № 1).

1.2. Требования к выполнению соединений

1.2.1. Последовательность операций при соединении концов труб сваркой с трубной решеткой до взрыва изложена ниже. При этом следует:

1.2.1.1. Собрать трубы с трубными решетками, произвести сварку концов труб с трубными решетками и контроль сварных швов в соответствии с действующим на предприятии технологическим процессом, правилами контроля и требованиями рабочего чертежа.

1.2.1.2. Проверить калибром внутренний диаметр сварных швов. В случае необходимости удалить наплывы со сварных швов.

Величина наплыва сварного шва внутри трубы перед запрессовкой должна быть:

не более 0,3 мм на диаметр для труб наружным диаметром до 15 мм;

не более 0,6 мм на диаметр для труб наружным диаметром свыше 15 мм.

1.2.1.3. Подготовить теплообменный аппарат к проведению взрывных работ. Очистить концы труб на длине запрессовки от стружки, пыли и влаги.

Составить акт о готовности теплообменного аппарата к проведению работ (рекомендуемое приложение 2).

1.2.1.4. Установить теплообменный аппарат на платформе во взрывной камере или на открытой площадке полигона.

1.2.1.5. Осуществить подогрев трубных решеток теплообменного аппарата (в случае необходимости) в соответствии с требованиями п. 1.1.4.

1.2.1.6. Вставить взрывные патроны в концы труб и соединить электропровода патронов или концы детонирующего шнура между собой в соответствии с требованиями пп. 1.1.5—1.1.7.

1.2.1.7. В случае подрыва взрывных патронов детонирующим шнуром подсоединить к нему электродетонатор и поместить электродетонатор в защитное приспособление.

1.2.1.8. Соединить концы проводов взрывных патронов или электродетонатора с магистральными проводами взрывной сети.

1.2.1.9. Обслуживающему персоналу выйти из взрывной камеры в безопасное место (укрытие).

1.2.1.10. Подсоединить провода магистральной взрывной сети к взрывной машинке или к источнику питания.

1.2.1.11. Подать сигнал о взрыве и подорвать взрывные патроны.

1.2.1.12. Провентилировать помещение.

1.2.1.13. Отметить в картограмме трубы, в которых были установлены и взорваны патроны.

1.2.1.14. Произвести запрессовку остальных труб в соответствии с картограммой в последовательности, изложенной в пп. 1.2.1.6—1.2.1.13.

1.2.1.15. При обнаружении в трубах несдетонированных зарядов следует удалить их, соблюдая меры предосторожности, и уничтожить, взорвав в безопасном месте.

1.2.1.16. Произвести запрессовку труб, в которых отказали заряды взрывчатых веществ, единичными взрывными патронами по принятой на предприятии технологии или подвальцовку гидростатическим давлением.

(Измененная редакция, Изм. № 1).

1.2.1.17. Одновременно с операцией запрессовки труб в теплообменном аппарате следует провести запрессовку труб в образцах-свидетелях и заполнить соответствующие акты (рекомендуемое приложение 3).

Запрессовка труб в образцах-свидетелях должна проводиться равными частями в начале, середине и конце процесса запрессовки в штатном изделии в количестве, указанном в ГОСТ 21691—79.

1.2.1.18. После запрессовки труб необходимо удалить продукты взрыва с поверхностей трубных решеток и труб.

Очистка может быть произведена промывкой горячей водой, пыжеванием тампонами, смоченными в ацетоне, или другими способами, принятыми на предприятии-изготовителе теплообменного оборудования.

1.2.1.19. Произвести контроль и испытания соединений труб с трубной решеткой в соответствии с требованиями рабочего чертежа теплообменного аппарата и технологии (или инструкции) закрепления труб.

1.2.1.20. Составить акты по результатам закрепления труб и испытания соединений (рекомендуемые приложения 4 и 5).

1.2.2. Последовательность операций соединения без сварки труб или со сваркой концов труб с трубной решеткой после запрессовки взрывом изложена ниже.

При этом следует:

1.2.2.1. Перед запрессовкой взрывом выполнить одну из операций:

установить фальштрубную решетку и приварить к ней концы труб;

предварительно приварить концы труб к технологическому припуску трубной решетки;

развальцевать концы труб механической вальцовкой на длину 5 мм и более до выбора зазора (только для соединений типа I), а для соединений типа III произвести подвальцовку труб механическими способами (механической вальцовкой, гидростатическим давлением и другими).

(Измененная редакция, Изм. № 1).

1.2.2.2. Фальштрубная решетка, представляющая собой металлический диск, с отверстиями под установку труб, просверленными в соответствии с разбивкой штатной трубной решетки, выбирается такой толщины, чтобы исключить ее коробление при сварке концов труб.

1.2.2.3. Величина технологического припуска трубной решетки должна быть установлена в технологической инструкции или технологией закрепления труб и должна быть не менее 3 мм.

1.2.2.4. После выполнения одной из операций, указанных в п. 1.2.2.1, необходимо произвести запрессовку труб в последовательности, изложенной в пп. 1.2.1.2—1.2.1.18.

1.2.2.5. Удалить сварные швы на фальштрубной решетке или технологический припуск на штатной трубной решетке механической обработкой торца или сверлением концов труб без применения смазочных или охлаждающих жидкостей.

1.2.2.6. Произвести испытания соединений на плотность в соответствии с п. 1.2.1.19 и устранить обнаруженные неплотности в соединениях:

механическими способами без смазки;

повторной запрессовкой взрывными патронами по принятой технологии (только для соединений типа I и типа III).

(Измененная редакция, Изм. № 1).

1.2.2.7. Удалить фальштрубную решетку, выполнить сварку концов труб со штатными трубными решетками и проконтролировать сварные швы и полученные соединения в соответствии с пп. 1.2.1.1 и 1.2.1.19.

1.2.2.8. Составить акты о результатах закрепления труб и испытаний соединений (рекомендуемые приложения 4 и 5).

1.3. Требования безопасности

1.3.1. Организация и проведение запрессовки труб взрывом должны проводиться в полном соответствии с требованиями настоящего стандарта, ГОСТ 12.3.002—75, ГОСТ 12.1.010—76, «Едиными правилами безопасности при взрывных работах» и «Типовой инструкцией по безопасности при металлообработке с использованием энергии взрыва», утвержденными Госгортехнадзором СССР.

1.3.2. Предприятие-изготовитель теплообменных аппаратов обязано составить инструкции по безопасности труда при запрессовке труб взрывом с учетом общих требований безопасности, технологических особенностей процесса, местных производственных условий и обеспечить систематический контроль за их исполнением.

1.3.3. Инструкция по безопасности труда должна включать организацию и выполнение работ по подготовке взрывных патронов (зарядов), порядок проведения взрывов, правила хранения, использования и учета взрывчатых материалов, допуска к работе обслуживающего персонала, меры пожарной безопасности, а также требования к территории взрывного участка, устройству зданий и помещений, блокировке, отоплению, вентиляции, очистным устройствам и оборудованию.

1.3.4. При производстве взрывных работ с применением взрывчатых материалов должен быть назначен приказом по предприятию руководитель взрывных работ, имеющий право руководства или право ответственного ведения взрывных работ.

1.3.5. Из числа технического персонала цеха предприятия приказом по цеху назначается ответственный за проведение взрывных работ, имеющий право руководства или ответственного ведения взрывных работ, который должен нести ответственность за подго-

товку теплообменного аппарата к закреплению труб, за техническую готовность взрывного участка, за изготовление и сборку зарядов и предъявление выполненных соединений труб представителям ОТК.

1.3.6. Персонал, участвующий в проведении запрессовки взрывом, должен иметь «Единую книжку взрывника» и быть ознакомлен с инструкцией по безопасному ведению взрывных работ с соответствующим оформлением в журнале инструктажа.

1.3.7. Для вспомогательных работ при креплении труб взрывом допускаются лица, не имеющие «Единой книжки взрывника», но прошедшие инструктаж по специальной инструкции.

(Изменения редакция, Изм. № 1).

1.3.8. Запрессовка труб взрывом должна производиться на специальном участке с обязательным удалением из воздушной среды продуктов взрыва и обезжиривающих композиций при помощи приточно-вытяжной вентиляции. Допускаемые уровни звукового давления на рабочих местах не должны превышать значений, установленных ГОСТ 12.1.003—83. Сигнальные цвета и знаки безопасности помещений и оборудования должны соответствовать ГОСТ 12.4.026—76.

1.3.9. При выполнении взрывных работ не допускается:

ронять взрывные патроны;

ударять по гильзе;

выдергивать провода из корпуса патрона.

1.3.10. Взрывные патроны к месту взрывных работ следует переносить в сумках-кассетах, в соответствии с правилами Госгортехнадзора СССР.

1.3.11. При соединении патронов в группы, места соединений должны быть зачищены, а затем надежно изолированы.

1.3.12. В случае отказа взрывной патрон из трубы следует удалять за борт корпуса.

1.3.13. Не допускается разматывать провода после установки патрона в трубе.

1.3.14. Дефектный взрывной патрон уничтожается без вскрытия.

1.3.15. Гидравлические испытания соединений следует проводить в соответствии с «Правилами устройства и безопасной эксплуатации сосудов, работающих под давлением», утвержденных Госгортехнадзором СССР в 1970 г., «Правилами устройства и безопасной эксплуатации оборудования атомных электростанций, опытных и исследовательских ядерных реакторов и установок», утвержденных Госгортехнадзором СССР в 1973 г., «Правилами Регистра СССР» и действующих стандартов на гидравлические испытания теплообменных аппаратов.

1.3.16. Работы с применением обезжиривающих жидкостей допускаются производить по специальному разрешению (по установ-

ленной форме) местного пожарного надзора и ответственного лица за работу на данном участке.

1.3.17. Концы труб перед сборкой с трубной решеткой должны быть обезжирены спиртом или ацетоном. К работе допускаются лица, прошедшие специальный инструктаж и соблюдающие следующие требования:

исполнителям должны быть выданы специальные небьющиеся флаконы емкостью не более 200 мл с резиновой грушей для принудительного смачивания тампона;

заправка флаконов с обезжиривающей жидкостью должна производиться в местах хранения флаконов или в вытяжном шкафу; использованные тампоны, пропитанные обезжиривающей жидкостью, должны убираться в наполненные до половины водой сосуды с закрывающейся крышкой; выбрасывать использованные тампоны на пол и другие места помещения запрещается;

сосуды с обезжиривающей жидкостью должны храниться в отдельном помещении.

2. ТЕХНОЛОГИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ ПРИ РЕМОНТЕ СОЕДИНЕНИЯ

2.1. Порядок ремонта соединений, вышедших из строя, устанавливается предприятием-изготовителем или предприятием-потребителем и согласовывается с разработчиком теплообменного аппарата.

2.2. Соединения труб с трубными решетками следует ремонтировать одним из следующих методов:

запрессовкой текущих соединений взрывом единичными взрывными патронами;

подвальцовкой механическими способами;

заменой труб с последующим закреплением их по принятой технологии;

глушением соединений специальными заглушками.

(Измененная редакция, Изм. № 1).

2.3. Подвальцовку соединений механическими вальцовками следует производить до сварки труб с трубной решеткой. При этом подвальцовка труб должна производиться без смазки.

2.4. Удаление трубы, подлежащей замене, должно производиться по специально разработанной технологии, согласованной с разработчиком теплообменного аппарата. Технология разрабатывается предприятием, производящим ремонт соединений.

2.5. Запрессовку вновь установленной трубы и контроль качества полученного соединения необходимо осуществлять по вновь разработанной технологии с учетом требований настоящего стандарта.

2.6. Глушение труб должно осуществляться специальными заглушками, конструкция которых зависит от типоразмеров труб и выбирается в каждом конкретном случае в рабочем порядке в процессе ремонта.

2.7. Требования к оборудованию и взрывным патронам для запрессовки труб помещены в рекомендуемом приложении 1.

ОБЩИЕ ТРЕБОВАНИЯ К ВЗРЫВНЫМ ПАТРОНАМ

Запрессовку труб энергией взрыва взрывчатых веществ необходимо применять в следующих случаях:

- при неограниченной толщине трубной решетки (свыше 120 мм);
- при повышенных требованиях к плотности и прочности закреплений;
- при повышенных требованиях к внутренней поверхности трубы (отсутствие прижогов, напылений).

1. Для запрессовки труб энергией взрыва взрывчатых веществ следует использовать взрывные патроны, поставляемые по техническим условиям специализированными предприятиями или изготавливаемыми предприятиями-изготовителями теплообменных аппаратов из промышленных взрывчатых материалов по инструкциям (чертежам), согласованным с базовым предприятием отрасли (ведомства) по взрывной обработке металлов.

2. Взрывные патроны должны удовлетворять следующим основным требованиям:

- быть простыми и дешевыми в изготовлении, удобными в работе;
- быть безопасными при транспортировании и обращении, не должны бояться ударов и толчков, при падении с высоты 3 м не должны самопроизвольно взрываться;

точно фиксироваться в трубе на заданную длину,
обладать устойчивой детонацией при инициировании;
стабильно срабатывать и не терять своих свойств при температуре от минус 25° до плюс 70°С;

обеспечивать заданную степень запрессовки труб.

3. Материалы и полуфабрикаты, применяемые для изготовления патронов, должны соответствовать требованиям действующих стандартов и иметь документы, удостоверяющие их качество.

4. У патронов промышленной поставки безопасный ток (верхний предел постоянного тока, который протекает через заряд в течение 5 мин, не вызывает его срабатывания) должен быть 1,0 А.

5. Обрывы мостиков накалывания, короткие замыкания и «блуждающие» сопротивления не допускаются.

6. Электровоспламенитель и снаряженная гильза должны быть прочно соединены между собой. При подвешивании к проводам груза 3 кгс в течение 5 мин, электровоспламенитель не должен отсоединяться от гильзы, а провода не должны выдергиваться из пластмассовой пробки.

7. Срок хранения патронов промышленной поставки должен быть не менее двух лет, а патронов, изготавливаемых предприятиями-изготовителями теплообменных аппаратов, не менее одного месяца.

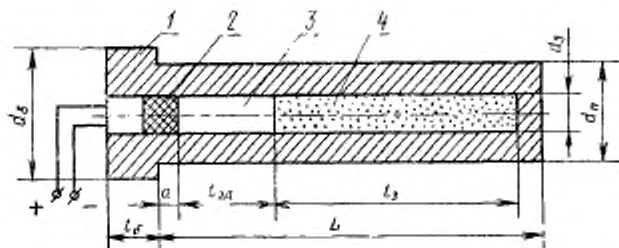
8. При выборе конструкции взрывного патрона необходимо учитывать следующее:

взрывные патроны промышленной поставки (черт. 1) следует применять для выполнения соединений при серийном и мелкосерийном производствах теплообменных аппаратов;

взрывные патроны с детонирующим шнуром и рабочим зарядом пластичных взрывчатых веществ (черт. 2, 3) следует применять при выполнении соединений труб с наружным диаметром ≥ 12 мм при отсутствии патронов промышленной поставки;

взрывные патроны с индивидуальным малогабаритным электродетонатором (черт. 4) следует применять при отработке режимов запрессовки в лабораторных условиях и в производственных условиях при единичном производстве теплообменных аппаратов.

Взрывной патрон с индивидуальным электродетонатором



1 — корпус патрона (центрирующая втулка); 2 — клей; 3 — электродетонатор типа ЭД-05-9; 4 — основной заряд взрывчатого вещества

Черт. 4

9. Основными элементами взрывного патрона являются:

- корпус патрона (центрирующая втулка);
- основной (рабочий) заряд взрывчатого вещества;
- инициирующий заряд взрывчатого вещества (инициатор).

10. Корпус взрывного патрона служит для размещения основного заряда взрывчатого вещества и инициатора, центрирования в трубе и является средой, передающей ударные волны при взрыве заряда на стенку трубы.

Конструкция корпуса взрывного патрона зависит от материала, применяемого для его изготовления, и конструктивных особенностей узла труба — трубная решетка (типа сварного шва трубы с трубной решеткой, наличия разгрузочной канавки, выступа трубы над трубной решеткой).

11. Основные размеры корпуса патрона следует определять по формулам

$$d_0 = d_n + 2b, \quad (1)$$

$$d_n = d_s - (0,01 - 0,05) d_s, \quad (2)$$

где b — толщина стенки трубы, мм;

d_s — наружный диаметр упорного буртика корпуса патрона, мм;

d_n — наружный диаметр рабочей части корпуса патрона, мм;

d_s — внутренний диаметр трубы, мм;

d_n — наружный диаметр трубы, мм.

12. При определении наружного диаметра патрона d_n следует учитывать предельные отклонения внутреннего диаметра труб d_s .

С целью обеспечения диаметрального зазора между внутренней поверхностью трубы и наружной поверхностью патрона в пределах от $0,01 d_s$ до $0,05 d_s$ следует изготавливать для каждого номинального размера запрессовываемых труб по 2—3 группы корпусов патронов.

Каждая группа патронов должна иметь маркировку или метку определенного цвета на упорном буртике втулки, нанесенную краской в виде полосы шириной от 4 до 10 мм.

13. Рабочая длина корпуса патрона L должна быть меньше длины запрессовки на величину от 20 до 30 % наружного диаметра трубы.

14. Расстояние a от упорного буртика корпуса патрона до рабочего заряда взрывчатого вещества следует определять в зависимости от допустимой деформации выступающего за трубную решетку конца трубы или сварного шва опытным путем.

15. Для изготовления корпусов патронов следует применять полиэтилен высокого давления марки 10802—020 по ГОСТ 16337—77; винипласт стержневой по ГОСТ 9639—71; техническую резину по ГОСТ 2631—79.

16. Корпуса патронов следует изготавливать методом отливки в пресс-формах или путем механической обработки заготовок на токарном станке.

17. Параметр шероховатости поверхности корпуса патрона по ГОСТ 2789—73 должен быть $Rz \leq 40$ мкм.

18. На рабочей части корпуса патрона не допускаются сквозные свищи, раковины и трещины.

19. В качестве основного заряда при изготовлении взрывных патронов следует применять насыпные, прессованные и пластичные бризантные взрывчатые вещества, а также детонирующие шнуры и электродетонаторы.

20. Массу основного заряда взрывчатого вещества в кг следует определять по формуле

$$G = q \cdot L, \quad (3)$$

$$\text{где} \quad q = K_2 \frac{A_1 + A_2}{K_1 \cdot \eta \cdot 4,19 \cdot 10^3 \cdot Q}; \quad (4)$$

$$A_1 = \pi \cdot d_n \cdot b \cdot \frac{K_{TP,1}}{K_{TP,1} + 1} \cdot e^{-0,9 \cdot \epsilon_A} \cdot \epsilon_A^{K_{TP,1} + 1} \quad (5)$$

$$A_2 = 1,15 \pi \cdot d_0 \cdot U_0 \cdot \sigma_{TPH} \cdot \ln \frac{75}{d_0}, \quad \frac{D_{ж}}{м}, \quad (6)$$

$$\epsilon_A = \frac{S + 2U_0}{d_n}, \quad (7)$$

$$U_0 = -\frac{1}{2} d_0 + \sqrt{\left[\frac{1}{2} d_0 \left(1 + \frac{p}{100} \right) - b \right]^2 + \frac{(d_n - b) \cdot b}{1 - \frac{S}{2d_n}}}, \quad (8)$$

$$\Delta d_n = d'_n - d_n, \quad (10)^*$$

$$\Delta b = \frac{1}{2} d_0 \left(1 + \frac{p}{100} \right) - \sqrt{\left[\frac{1}{2} d_0 \left(1 + \frac{p}{100} \right) - b \right]^2 + \frac{(d_n - b) \cdot b}{1 - \frac{S}{2d_n}}}, \quad (11)$$

$$\rho = \frac{\Delta d_n - S}{d_0} \cdot 100, \quad (12)$$

$$d_3 = 2 \sqrt{\frac{q}{\pi \gamma}}; \quad (13)$$

где G — масса основного заряда взрывчатого вещества, кг;

q — удельная масса основного заряда, кг/м;

L — длина соединения трубы в трубной решетке, м;

* Формула 9. (Исключена, Изм. № 1).

- K_1 — коэффициент передающей среды, принимается из табл. 1;
 K_2 — коэффициент, учитывающий влияние межтрубных перемычек, определяется по графику черт. 5;
 A_1 — удельная работа, необходимая для деформации единицы трубы, определяется по формуле (5), Дж/м;
 A_2 — удельная работа, необходимая для деформации единицы длины трубной решетки, определяется по формуле (6), Дж/м;
 η — коэффициент полезного действия взрыва, в процентах, определяется из табл. 2,
 Q — теплота взрыва заряда взрывчатого вещества, выбирают по табл. 3 ккал/кг;
 ε_A — относительная тангенциальная деформация трубы при запрессовке взрывом;
 U_0 — величина перемещения стенки трубы после соприкосновения ее с поверхностью отверстия трубной решетки, м;
 ρ — степень запрессовки трубы с трубной решеткой в процентах, определяется по формуле (12);
 b — толщина стенки трубы, м;
 Δb — изменение толщины стенки трубы после запрессовки, определяется по формуле (11), м;
 Δd_n — изменение внутреннего диаметра трубы после запрессовки, м;
 $K_{тр.1}$; $K_{тр.2}$ — коэффициенты, зависящие от свойств материала трубы принимаются из табл. 2;
 d_n — наружный диаметр трубы, м;
 d_0 — диаметр отверстия трубной решетки, м;
 d_n — внутренний диаметр трубы до запрессовки, м;
 d'_n — внутренний диаметр трубы после запрессовки, м;
 S — диаметральный зазор между поверхностью трубы и отверстием трубной решетки, м;
 $\sigma_{тр.ш}$ — предел текучести материала трубной решетки, Па (кгс/мм²);
 e — основание натуральных логарифмов.
 d_3 — диаметр внутреннего отверстия втулки под заряд, м;
 γ — плотность взрывчатого вещества, кг/м³.

Таблица 1

Наименование материала корпуса патрона (передающей среды)	Значение коэффициента передающей среды K_1
Резина техническая	1,4
Полиэтилен высокого давления	1,25
Винипласт	1,0

Таблица 2
Значения коэффициентов η , $K_{тр}$, $K_{рп}$ для расчета массы заряда взрывчатого вещества

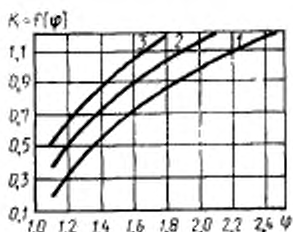
Материал	Труба		Диаметр отверстия трубной решетки d_0 , мм	Вид взрывчатого вещества	Материал перегородки среды (корпуса патрона)	Коэффициент полезного действия заряда η , %	$K_{тр}$, $\frac{\text{кгс}}{\text{мм}^2}$ (Па)	$K_{рп}$
	Предел текучести $\sigma_{т.тр}$, $\frac{\text{кгс}}{\text{мм}^2}$ (Па)	Материал						
Коррози- онно-стой- кая (не- ржавеющая сталь)	От 25 до 35 (от 250 до 350) $\cdot 10^6$	Коррози- онно-стой- кая (нержа- вующая сталь)	От 10 до 16 От 17 до 22	От 20 до 26 (от 200 до 260) $\cdot 10^6$		5,57 + 0,88 $\cdot$ $\cdot 10^4 \cdot \Delta V$ 3,56 + 0,16 $\cdot$ $\cdot 10^8 \cdot \Delta V$	134,0 (1340 $\cdot 10^5$)	0,360
Конструк- ционная уг- леродистая сталь	От 20 до 30 (от 200 до 300) $\cdot 10^6$	Углеро- дистая сталь	От 12 до 30	От 20 до 30 (от 200 до 300) $\cdot 10^6$	Вини- пласт	4,7 + 0,12 $\cdot$ $\cdot 10^7 \cdot \Delta V$	64,0 640 $\cdot 10^6$	0,045
Сплавы титана	От 60 до 80 (от 600 до 800) $\cdot 10^6$	Сплавы титана	От 10 до 25	От 20 до 45 (от 200 до 450) $\cdot 10^6$		1,5 + 3,6 $\cdot$ $\cdot 10^5 \cdot \Delta V$	91,2 (912 $\cdot 10^6$)	0,080

Примечание. $\Delta V = \pi U_0(d_0 + U_0)$ — увеличение объема единицы длины трубы после взрыва, м³/м.

Таблица 3

Теплота взрыва 1 кг взрывчатого вещества

Тип взрывчатого вещества	Q, ккал/кг
ТЭН	1400
Тротил	1000
Аммонит	1028



ϕ — степень перфорации, определяемая как отношение расстояния между осями отверстий к диаметру отверстия в трубной решетке;

1 — значения K_2 без учета деформации труб;

2 — значения K_2 для тонкостенных труб при $\frac{d_n}{d_b} = 1,2$;

3 — значения K_2 для толстостенных труб при $\frac{d_n}{d_b} = 1,4$;

(Измененная редакция, Изм. № 1).

Пример расчета заряда взрывчатых веществ под заряд

Исходные данные:

материал трубы и трубной решетки — сталь X18H10T;

$$d_0 = 18,38 \text{ мм} = 18,38 \cdot 10^{-3} \text{ м};$$

$$d_n = 18,18 \text{ мм} = 18,18 \cdot 10^{-3} \text{ м};$$

$$d_b = 14,1 \text{ мм} = 14,1 \cdot 10^{-3} \text{ м};$$

$$b = 2,04 \text{ мм} = 2,04 \cdot 10^{-3} \text{ м};$$

$$S = 0,2 \text{ мм} = 0,2 \cdot 10^{-3} \text{ м};$$

$$\rho = 4,5 \text{ \%};$$

$$K_{\text{т.р.}} = 134 \text{ кгс/мм}^2 = 134 \cdot 10^6 \text{ кгс/м}^2 = 1314,5 \cdot 10^6 \text{ Па}$$

$$\sigma_{\text{т}} = 26 \text{ кгс/мм}^2 = 26 \cdot 10^6 \text{ кгс/м}^2 = 255 \cdot 10^6 \text{ Па}$$

$$K_1 = 1 \text{ (из табл. 1)}$$

$$Q = 5866 \cdot 10^3 \text{ Дж/кг (из табл. 3);}$$

перемычка $t = 7 \text{ мм}$.

Из табл. 2

Для перемычки $t=7$ мм отношение

$$\frac{d_0}{d_0} = \frac{18,18}{14,1} = 1,29, \quad \varphi = \frac{d_0 + t}{d_0} = \frac{18,38 + 7}{18,38} = 1,38$$

$K_2=0,8$ (из черт. 5).

Примечание. Для удобства расчета U_0 все значения в формуле приведены в мм.

1. По формуле (8) вычисляют

$$U_0 = -\frac{1}{2} \cdot 18,38 + \sqrt{\left[\frac{1}{2} \cdot 18,38 \left(1 + \frac{4,5}{100} \right) - 2,04 \right]^2 + \frac{(18,18 - 2,04)2,04}{1 - \frac{0,2}{2 \cdot 18,18}}}$$

$U_0 = 0,313$ мм $= 0,313 \cdot 10^{-3}$ м.

2. По формуле (7) вычисляют

$$\epsilon_A = \frac{0,2 + 2 \cdot 0,313}{18,18} = 0,0454.$$

3. По формуле (5) вычисляют

$$A_1 = 3,14 \cdot 18,18 \cdot 10^{-3} \cdot 2,04 \cdot 10^{-3} \frac{1314,5 \cdot 10^3}{0,36 + 1} \cdot t^{-0,9 \cdot 0,0454} \times \\ \times 0,0454^{0,36 + 1} = 1611,41 \frac{\text{Дж}}{\text{м}}.$$

4. По формуле (6) вычисляют

$$A_2 = 1,15 \cdot 3,14 \cdot 18,38 \cdot 10^{-3} \cdot 0,313 \cdot 10^{-3} \cdot 255 \cdot 10^3 \times \\ \times \ln \frac{75}{18,38 \cdot 10^{-3}} = 7450,989 \frac{\text{Дж}}{\text{м}}.$$

5. По формуле, приведенной в табл. 2, вычисляют ΔV .

$$\Delta V = \pi U_0 (d_0 + U_0) = 3,14 \cdot 0,313 \cdot 10^{-3} (18,38 \cdot 10^{-3} + 0,313 \cdot 10^{-3}) = \\ = 18,37 \cdot 10^{-8} \text{ м}^3/\text{м}.$$

6. По формуле, приведенной в табл. 2, вычисляют коэффициент полезного действия взрыва η

$$\eta = 3,56 + 0,16 \cdot 10^3 \cdot 18,37 \cdot 10^{-8} = 6,5\%.$$

7. По формуле (4) вычисляют массу единицы длины заряда q

$$q = K_2 \frac{A_1 + A_2}{\eta \cdot Q \cdot K_1 \cdot 4,19 \cdot 10^3} = 0,8 \cdot \frac{1611,41 + 7450,989}{0,065 \cdot 1400 \cdot 10^3 \cdot 4,19} = 0,019 \frac{\text{кг}}{\text{м}}.$$

8. Зная значение заряда и плотность взрывчатых веществ, определяют диаметр заряда:

$$d_{\text{зар}} = 2 \sqrt{\frac{0,0190}{3,14 \cdot 1170}} = 0,0045166 \text{ м} = 4,52 \text{ мм}.$$

ОБЩИЕ ТРЕБОВАНИЯ К ОБОРУДОВАНИЮ

1. Запрессовку труб энергией взрыва взрывчатых веществ следует производить во взрывных камерах, устанавливаемых на производственном участке, а также на открытых площадках — полигонах.

2. Производственный участок, предназначенный для проведения взрывных работ, должен включать следующее:

взрывную камеру для выполнения запрессовки труб в трубных решетках теплообменных аппаратов;

помещение для сборки взрывных патронов;

пульт управления и помещение для укрытия обслуживающего персонала;

помещение для хранения сменного запаса зарядов взрывчатого вещества;

склад для хранения взрывчатых материалов.

3. Открытые площадки — полигоны должны быть оборудованы:

площадкой для производства взрывных работ;

укрытием для обслуживающего персонала;

помещением для хранения сменного запаса зарядов взрывчатых веществ и взрывчатых материалов.

4. Взрывные камеры должны удовлетворять следующим основным требованиям:

габаритные размеры камеры должны выбираться с расчетом свободного въезда в камеру железнодорожной платформы или автоприцепа с установленными на них теплообменными аппаратами; расстояния от трубных решеток до стен камеры должны обеспечивать свободный проход и быть не менее 1,5 м;

должны быть один плотнозакрывающиеся ворота для въезда транспорта с теплообменным аппаратом и отдельный вход для обслуживающего персонала;

стены и потолок камеры следует делать двойными из листовой стали толщиной от 5 до 10 мм и с изоляционной прослойкой между листами из стекловаты или иного негорючего теплоизоляционного и шумопоглощающего материала; если длина камеры превышает 20 м и ширина 8 м стены ее следует делать из кирпича с облицовкой внутренних стен и потолка стальными листами с шумопоглощающей прослойкой;

пол должен быть выполнен из прочных негорючих материалов, быть ровным, не иметь щелей и выбоин;

отопление камер должно быть паровое или калориферное, обеспечивающее температуру 10—20°C; применение для отопления электрических приборов с открытыми нагревательными элементами и открытого огня не допускается;

освещение должно быть выполнено во взрывобезопасном исполнении, утечка энергии не допускается;

для удаления продуктов взрыва из камеры должна быть предусмотрена приточная и вытяжная вентиляция, способная удалять продукты взрыва в течение 3—5 мин;

в камеру следует подвести сжатый воздух, необходимый для привода пневматических машинок;

камера должна быть оборудована подъемно-транспортными средствами и устройствами для закрепления теплообменного аппарата на платформе;

металлические стены камеры и смонтированное в ней электрическое оборудование должны быть заземлены;

камера должна иметь блокировку, исключающую проведение взрыва при открытых дверях или воротах;

участок, на котором расположена взрывная камера, должен быть огражден и заасфальтирован;
 оборудован звуковой и световой сигнализацией и иметь телефонную связь.

ПРИЛОЖЕНИЕ 3

Рекомендуемое

АКТ

« _____ » _____ 19 ____ г.

Настоящий акт составлен о том, что _____

 (наименование изделия, заводской номер)

принято отделом технического контроля под запрессовку труб взрывом.

Фактическая толщина трубной решетки составляет _____ мм.

Температура подогрева трубной решетки _____ °С.

Начальник ОТК _____ (подпись)

Контрольный мастер ОТК _____ (подпись)

ПАСПОРТ ОБРАЗЦА-СВИДЕТЕЛЯ

№ _____

1. _____
(индекс и заводской номер теплообменного аппарата)2. « _____ » _____ 19 ____ г.
(дата запрессовки)

3. Таблица исходных и расчетных величин

Размеры в мм

Обозначение отверстий	Трубная решетка		Труба			Диаметральный зазор	Внутренний диаметр трубы после запрессовки	Степень запрессовки, %	
	Диаметр отверстия		Толщина <i>B</i>	Номер	Наружный диаметр				Внутренний диаметр
	<i>d</i> _{отв.к}	<i>d</i> _{отв.п}							

Контрольный мастер

« _____ » _____ 19 ____ г.

Штамп ОТК

ПРИЛОЖЕНИЕ 5
Рекомендуемое

АКТ

« » _____ 19 ____ г.

Настоящий акт составлен представителем отдела технического контроля цеха № _____ т. _____ (ф. и. о.) и ответственным за проведение взрывных работ т. _____ (ф. и. о.) о том, что трубы в теплообменном аппарате заводской № _____ были запрессованы взрывом ВВ в соответствии с инструкцией № _____ и технологическим процессом № _____ (дата запрессовки)

Температура подогрева трубных решеток равнялась _____ °С.

Повторно запрессованы или подвальцованы механической вальцовкой _____ труб в соответствии с таблицей.

Номер трубной решетки	Номер ряда	Номер трубы	Запрессовка (первичная или повторная) или механическая подвальцовка

Примечание. По требованию заказчика к данному акту прикладывается таблица замеров раздачи труб.

Контрольный мастер ОТК _____ (подпись)
(ф. и. о.)

Ответственный за проведение

взрывных работ _____ (подпись)
(ф. и. о.)

А К Т

« » _____ 19 г.

Настоящий акт составлен о том, что изделие _____

_____ (наименование, заводской номер)

после запрессовки труб взрывом

испытано _____ (метод испытания)

При испытаниях обнаружено _____

Выявленные дефекты устранены _____

Начальник ОТК _____ (подпись)
(ф. и. о.)

СОДЕРЖАНИЕ

ГОСТ 23691—79	Соединения труб с трубными решетками и коллекторами теплообменных аппаратов. Запрессовка труб с применением источников импульсного давления. Общие положения	3
ГОСТ 23692—79	Соединения труб с трубными решетками и коллекторами теплообменных аппаратов. Требования к типовому технологическому процессу закрепления труб энергией электрического взрыва проводников	17
ГОСТ 23693—79	Соединения труб с трубными решетками и коллекторами теплообменных аппаратов. Требования к типовому технологическому процессу закрепления труб энергией взрыва взрывчатых веществ	39

Редактор *В. Н. Шалаева*
Технический редактор *Н. П. Замолодчикова*
Корректор *Е. И. Евтеева*

Сдано в наб. 08.09.86 Подп. к печ. 27.10.86 4,0 усл. п. л. 4,13 усл. кр.-отт. 3,67 уч.-изд. л.
Тир. 8000 Цена 20 коп.

Ордена «Знак Почета» Издательство стандартов, 123840, Москва, ГСП, Новопресненский пер., 3
Тип. «Московский печатник». Москва, Лялин пер., 6. Зак. 2529

Цена 20 коп.

Величина	Единица		
	Наименование	Обозначение	
		международное	русское

ОСНОВНЫЕ ЕДИНИЦЫ СИ

Длина	метр	m	м
Масса	килограмм	kg	кг
Время	секунда	s	с
Сила электрического тока	ампер	A	А
Термодинамическая температура	кельвин	K	К
Количество вещества	моль	mol	моль
Сила света	кандела	cd	кд

ДОПОЛНИТЕЛЬНЫЕ ЕДИНИЦЫ СИ

Плоский угол	радиан	rad	рад
Телесный угол	стерадиан	sr	ср

ПРОИЗВОДНЫЕ ЕДИНИЦЫ СИ, ИМЕЮЩИЕ СПЕЦИАЛЬНЫЕ НАИМЕНОВАНИЯ

Величина	Единица			Выражение через основные и дополнительные единицы СИ
	Наименование	Обозначение		
		международное	русское	
Частота	герц	Hz	Гц	с^{-1}
Сила	ньютон	N	Н	$\text{м} \cdot \text{кг} \cdot \text{с}^{-2}$
Давление	паскаль	Pa	Па	$\text{м}^{-1} \cdot \text{кг} \cdot \text{с}^{-2}$
Энергия	джоуль	J	Дж	$\text{м}^2 \cdot \text{кг} \cdot \text{с}^{-2}$
Мощность	ватт	W	Вт	$\text{м}^2 \cdot \text{кг} \cdot \text{с}^{-3}$
Количество электричества	кулон	C	Кл	$\text{с} \cdot \text{А}$
Электрическое напряжение	вольт	V	В	$\text{м}^2 \cdot \text{кг} \cdot \text{с}^{-3} \cdot \text{А}^{-1}$
Электрическая емкость	фарад	F	Ф	$\text{м}^{-2} \cdot \text{кг}^{-1} \cdot \text{с}^4 \cdot \text{А}^2$
Электрическое сопротивление	ом	Ω	Ом	$\text{м}^2 \cdot \text{кг} \cdot \text{с}^{-3} \cdot \text{А}^{-2}$
Электрическая проводимость	сименс	S	См	$\text{м}^{-2} \cdot \text{кг}^{-1} \cdot \text{с}^3 \cdot \text{А}^2$
Поток магнитной индукции	вебер	Wb	Вб	$\text{м}^2 \cdot \text{кг} \cdot \text{с}^{-2} \cdot \text{А}^{-1}$
Магнитная индукция	тесла	T	Тл	$\text{кг} \cdot \text{с}^{-2} \cdot \text{А}^{-1}$
Индуктивность	генри	H	Гн	$\text{м}^2 \cdot \text{кг} \cdot \text{с}^{-2} \cdot \text{А}^{-2}$
Световой поток	люмен	lm	лм	$\text{кд} \cdot \text{ср}$
Освещенность	люкс	lx	лк	$\text{м}^{-2} \cdot \text{кд} \cdot \text{ср}$
Активность радионуклида	беккерель	Bq	Бк	с^{-1}
Поглощенная доза ионизирующего излучения	грей	Gy	Гр	$\text{м}^2 \cdot \text{с}^{-2}$
Эквивалентная доза излучения	зиверт	Sv	Зв	$\text{м}^2 \cdot \text{с}^{-2}$