ФЕДЕРАЛЬНОЕ АГЕНТСТВО ПО ОБРАЗОВАНИЮ РФ КАЗАНСКИЙ ГОСУДАРСТВЕННЫЙ АРХИТЕКТУРНО-СТРОИТЕЛЬНЫЙ УНИВЕРСИТЕТ

Кафедра железобетонных и каменных конструкций

РАСЧЁТ И КОНСТРУИРОВАНИЕ СТЕНКИ ПРЯМОУГОЛЬНОГО РЕЗЕРВУАРА ДЛЯ ХРАНЕНИЯ ВОДЫ

Методические указания по выполнению расчетно-графической работы

Для студентов направления подготовки 08.03.01 Строительство Направленность (профиль): «Водоснабжение и водоотведение»

Составители: Фабричная К.А.

УДК 692.22

Расчёт и конструирование прямоугольного железобетонного резервуара для хранения воды. Методические указания по выполнению расчетнографической работы для студентов направления подготовки 08.03.01 "Строительство" (направленность (профиль) «Водоснабжение и водоотведение») по дисциплине "Строительные конструкции"/ Казанский государственный архитектурно-строительный университет; Составитель К.А. Фабричная. Казань, 2015. — 20 с.

Печатается по решению Редакционно-издательского совета КГАСУ

Методические указания содержат рекомендации и численные примеры по расчёту сборной железобетонной стеновой панели железобетонного резервуара для хранения воды и предназначены для выполнения расчетнографической работы по дисциплине "Строительные конструкции", а также могут быть использованы при выполнении выпускных квалификационных работ.

ВВЕДЕНИЕ

Основными задачами работы являются:

- 1. закрепление расчетно-теоретического материала, полученного на лекциях;
- 2. отработка практических навыков расчета железобетонных конструкций;
- 3. ознакомление студента с практикой проектирования железобетонных конструкций и приемами изображения принятых конструктивных решений на чертежах.

В соответствии с этими требованиями предлагается выполнить расчет и конструирование сборной железобетонной стеновой панели для подземного прямоугольного резервуара малого объема для хранения воды. Расчет производится по несущей способности (первая группа предельных состояний). Исходные данные для выполнения проекта приведены в таблице 1 и принимаются в соответствии с полученным у преподавателя шифром, состоящего из трёх цифр. Каждая цифра содержит информацию по нескольким параметрам. Недостающие данные принимаются в соответствии с требованиями норм на проектирование.

1.1. Общие указания

Размеры прямоугольных резервуаров из сборных элементов в плане принимаются обычно кратными 3 м (допускается кратно 1,5 м для небольших резервуаров), а по высоте кратными 0,6 м [4]. Стенка выполнена из сборных железобетонных панелей, соединенных с днищем путем установки их в паз, с последующим бетонированием. Схема расположения элементов конструкций резервуара показана на рис. 1.1. Высота стеновой панели (H), толщина засыпки (δ_I) указываются в задании (табл.1.1). Длина резервуара принимается равной его двойной ширине. Ширина стеновых панелей принимается 1,5 или 3 метра по заданию. Уровень земли принимается на половине высоты стеновой панели. Уровень воды — на 15 см ниже верха стеновой панели.

Исходные данные для проектирования Таблица 1.

Расчётные		Первая цифра шифра										
Параметры	1	2	3	4	5	6	7	8	9	0		
Высота стенки, Н, м	6	5,4	4,8	4,2	3,6	3,0	3,3	3,9	4,5	5,7		
Класс арматуры	A500	A300	A400	A400	A300	A500	A300	A400	A500	A400		
		Вторая цифра шифра										
Ширина стеновой	1,5	1,5	3	1,5	3	1,5	3	1,5	3	1,5		
Класс бетона	B15	B20	B25	B30	B35	B40	B45	B50	B55	B60		
		Третья цифра шифра										
Толщина засыпки,см	30	40	30	40	50	60	70	80	120	130		
Плотность грунта,	19	18	17	16	15	14	13	12	11	10		
r_{p} , к H/M^2												

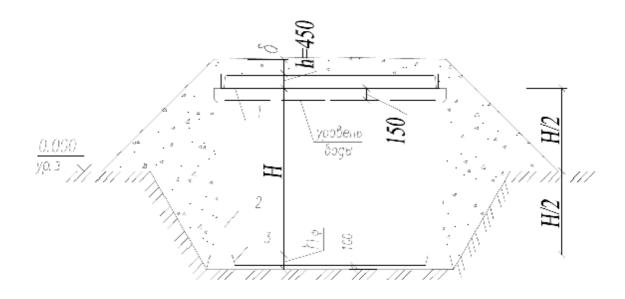


Рис. 1.1. Основные геометрические параметры резервуара. 1 - плита покрытия; 2 - стеновая панель; 3 — фундамент.

1.2. Расчет стенки резервуара

Расчет стенки резервуара начинается с определения нагрузок. При незаполненном резервуаре стенка подвержена давлению грунта снаружи, при гидравлическом испытании – давлению воды изнутри при отсутствии грунта снаружи. Расчетная схема давления от воды принимается треугольной (рис. 1.11,а), от давления земли – трапецеидальной (рис. 1.2,б). Вертикальная нагрузка на стенку от покрытия незначительна, поэтому в расчете ее не учитывают. Стенка рассчитывается на изгиб от давления грунта и воды раздельно по однопролетной балочной схеме с защемлением в днище и шарнирным опиранием в уровне покрытия (рис.1.2 а, б).

Класс тяжелого бетона для стеновых панелей принимается не менее B20, рабочая арматура класса A400.

Для расчета принимается вертикальная полоса шириной 1 m. Расчетная нагрузка от давления воды на уровне заделки в днище определяется по формуле:

$$p_{\scriptscriptstyle \theta} = g_{\scriptscriptstyle f} \times r \, H \,, \tag{1.1}$$

где $\gamma_f = 1$ - коэффициент надежности по нагрузке для жидкостей (вода);

r - объемная масса воды, равная $10 \kappa H/m^3$;

H – расчетная высота стеновой панели.

Расчетная нагрузка от давления грунта на уровне верха стеновой панели $p_{zp.1}$ и заделки в днище $p_{zp.2}$ определяется из зависимостей:

$$p_{ep,1} = \mathbf{g}_f \times \mathbf{r}_{ep} (h + \mathbf{d}_1) \times t g^2 (45^\circ - \mathbf{j} / 2);$$

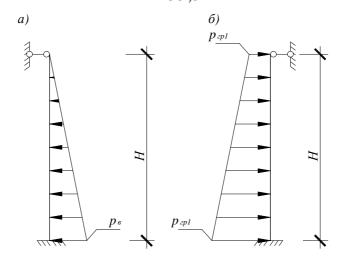
$$p_{ep,2} = \mathbf{g}_f \times \mathbf{r}_{ep} (h + \mathbf{d}_1 + H) \times t g^2 (45^\circ - \mathbf{j} / 2),$$
(1.2)

Где: $\gamma_f = 1,15$ - коэффициент надежности по нагрузке для насыпных грунтов; h – строительная высота покрытия резервуара; d_I - толщина засыпки; j - угол внутреннего трения, $j \approx 30^\circ$.

Изгибающие моменты от давления воды на уровне заделки стенки M_{os} и максимальный в пролете M_{ns} (рис.1.2 б, в) на расстоянии $x_o = 0,447 \times H$ от верха стенки подсчитываются по формулам:

$$M_{os} = -\frac{p_s H^2}{15}; (1.3)$$

$$M_{ne} = \frac{p_e H^2}{33,54}. (1.4)$$



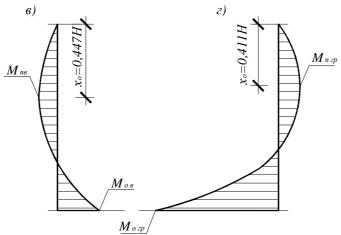


Рис.1.2 Расчетные схемы и эпюры моментов в стенке резервуара: а) Расчетная схема давления от воды на стенку резервуара; б) Расчетная схема давления грунта на стенку резервуара; в) Эпюра моментов от давления воды; г) Эпюра моментов от давления грунта.

Изгибающие моменты от давления грунта на уровне заделки стенки M_{op} и максимальный в пролете M_{np} (рис.1.11 б, в) на расстоянии $x_o = 0,411 \times H$ от верха стенки подсчитываются по формулам:

$$M_{ozp} = \frac{-(p_{zp,2} - p_{zp,1})H^{2}}{15} - \frac{p_{zp,1}H^{2}}{8};$$
 (1.5)

$$M_{nzp} = \left[\frac{\left(p_{zp,2} - p_{zp,1} \right)}{10} + \frac{3 \times p_{zp,1}}{8} \right] \times H \times x_o - \frac{\left(p_{zp,2} - p_{zp,1} \right)}{6 \times H} \times x_o^3 - \frac{3 \times p_{zp,1}}{2} \times x_o^2$$
(1.6)

По максимальному из опорных моментов (M_{os} или M_{osp}) определяется рабочая высота поперечного сечения стенки резервуара:

$$h_o = 2.5 \sqrt{\frac{M}{R_b b}},\tag{1.7}$$

где b = 1000 мм.

Затем для всех четырех моментов подбирается площадь вертикальной арматуры стенки резервуара, как для элементов прямоугольного профиля при заданной высоте h_o , то есть вычисляется значение a_m , x и A_s по формулам:

$$a_{m} = \frac{M}{R_{b}bh_{0}^{2}}. (1.15)$$

$$\mathbf{x} = (1 - \sqrt{1 - 2a_m}),\tag{1.16}$$

$$A_{s} = \frac{R_{b}bh_{o}X}{R_{s}},\tag{1.18}$$

где R_s — расчетное сопротивление арматуры, принимаемое по табл. 1 Приложения 3. По найденным площадям подбирается диаметр и шаг стержней сеток.

Проектирование выполняется с учетом следующих конструктивных требований:

- 1) диаметр рабочих стержней арматуры не менее 6.
- 2) минимальное количество стержней 4/п.м., при этом шаг сетки 250 мм.
- 3) максимальное количество стержней 20/п.м., при этом шаг сетки 50 мм.
- 4) в панелях толщиной менее 150 мм устанавливается 1 рабочая и одна опорная сетка по наибольшим моментам
- 5) толщина стеновой панели округляется в большую сторону кратно 10 мм, минимальная толщина-100 мм, максимальная с учетом удобства монтажа-360 мм.
- 6) защитный слой арматуры с учетом условий работы не менее 25 мм

1.3. Пример расчета стенки резервуара

Класс бетона панелей B20, $R_b = 11,5$ *МПа*, вертикальная арматура класса A400, $R_s = 355$ *МПа*. Толщина засыпки грунта $d_I = 0,5$ *м*, плотность грунта $r_{ep} = 15$ $\kappa H/m^3$, расстояние от верха стенки до засыпки (строительная высота покрытия резервуара) $H_1 = 0,45$ *м* (рис.2.1), расчетная высота стенки H = 4,8 *м*. Для расчёта выделяем вертикальную полосу шириной 1 м. Расчет производим в соответствии с рис. 1.3.

По формуле (1.1) определяем расчетную нагрузку от давления воды на уровне заделки панели в днище:

$$p_e = 1.1 \times 10 \times 4.8 = 52.8 \ \kappa H/m^2.$$

Расчетные нагрузки от давления грунта на уровне верха стеновой панели $p_{zp,1}$ и заделки в днище $p_{zp,2}$ определяются из выражений (1.2):

$$p_{zp,1} = 1,15 \times 15 \times (0,45+0,5) \ 0,336 = 5,5 \ \kappa H/m^2;$$

 $p_{zp,2} = 1,15 \times 15 \times (0,45+0,5+4,8) \ 0,336 = 33,327 \ \kappa H/m^2.$

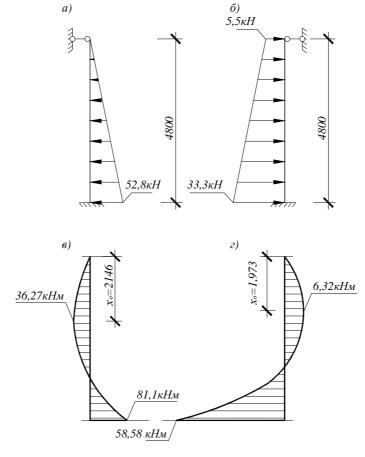


Рис.1.3 Расчетные схемы и эпюры моментов в стенке резервуара: а) Расчетная схема давления от воды на стенку резервуара; б) Расчетная схема давления грунта на стенку резервуара; в) Эпюра моментов от давления воды; г) Эпюра моментов от давления грунта.

Определяем изгибающие моменты от давления воды: на уровне заделки стенки в днище и в пролёте по выражениям (1.3) и (1.4), где $x_o = 0.447 \times H = 0.447 \times 4.8 = 2.146$ м:

$$M_{ob} = -\frac{52,8 \times 4,8^2}{15} = -81,1 \,\kappa H \cdot M, M_{nb} = \frac{52,8 \times 4,8^2}{33,54} = 36,27 \,\kappa H \cdot M,$$

Изгибающие моменты от давления грунта на уровне заделки стенки в днище и в пролете вычисляем соответственно по выражениям (1.5) и (1.6):

$$M_{opp} = -\frac{\left(33,327 - 5,5\right) 4,8^2}{15} - \frac{5,5 \times 4,8^2}{8} = -58,58 \ \kappa H \cdot \text{м};$$

$$M_{nep} = \left[\frac{\left(33,327 - 5,5\right)}{10} + \frac{3 \cdot 5,5}{8}\right] 4,8 \cdot 1,973 - \frac{\left(33,327 - 5,5\right)}{6 \cdot 4,8} \cdot 1,973^3 - \frac{3 \cdot 5,5}{2} \cdot 1,973^2 = 6,32 \ \kappa H\text{м}.$$
где $x_o = 0,411 \times H = 0,411 \times 4,8 = 1,973 \ \text{м}.$

По выражению (1.7) с учетом максимального опорного момента от давления воды определяем рабочую высоту поперечного сечения стенки резервуара:

$$h_0 = 2.5\sqrt{\frac{81.1 \times 10^6}{11.5 \times 1000}} = 210 \, cm.$$

Тогда толщина стенки составит:

 $h = h_o + a_s = 210 + 30 = 240$ мм, где a_s – расстояние от растянутой грани до центра тяжести арматуры.

Для обеспечения жесткой заделки в днище, к исходной высоте панели добавим не менее 1,5 толщины стенки и тогда общая высота стеновой панели составит:

 $4200+1,5*240=5160\approx 5200$ MM.

Подсчёт площади вертикальной арматуры стенки резервуара приведен в таблице 2.

На внутренней и наружной поверхностях стенки назначаем двойные сетки: основную и дополнительную. Основную сетку устанавливаем на всю высоту, а дополнительную - на высоту $0.4 \times H = 0.4 \times 5.2 = 2.08$ м от низа панели.

Арматуру основной сетки подбираем на действие усилий от давления воды и грунта в пролете:

- от давления грунта устанавливаем сетку на внутренней поверхности стенки (C2) с учетом минимального конструктивного армирования примем 5 \emptyset 6 A400, шаг 200 MM, $A_{s.dakm} = 141 MM^2$;
- от давления воды устанавливаем сетку на наружной поверхности стенки (C1) арматура 5 Ø12 A400, шаг 200 мм, $A_{s,\phi a\kappa m}=565$ мм²

Арматуру дополнительной сетки подбираем площадью, равной разности площадей расчётной (см. табл.2) на уровне заделки от давления воды (или грунта) и фактической основной сетки от давления грунта (или воды):

-на внутренней поверхности стены (C4) 807 - 565 = 242 $\emph{мм}^2$, чему соответствует арматура 9 Ø6 A400, шаг 110 $\emph{мм}$, $A_{s,\phi \emph{акm}} = 254 \, \emph{мm}^2$; -на наружной поверхности стены (C2) 11,49 - 1,41 = 1008 $\emph{мm}^2$, чему соответствует арматура 9 Ø12 A400 шаг 110 $\emph{мм}$, $A_{s,\phi \emph{акm}} = 1018 \, \emph{мm}^2$.

Горизонтальные стержни Ø6 À400 ставим конструктивно с шагом 250 мм.

Определение площади необходимой вертикальной арматуры, мм² Таблица 2.

Вид нагрузки и зона	$a_m = \frac{M}{R_b b h_0^2}$	$\mathbf{x} = (1 - \sqrt{1 - 2\mathbf{a}_m})$	$A_s = \frac{R_b b h_o x}{R_s},$
От давления воды:			
на уровне заделки панели			
в днище	0,152	0,165	1149
в пролете	0,068	0,070	487
От давления грунта:			
на уровне заделки панели			
в днище	0,11	0,116	807
в пролете	0,012	0,012	83

2. РЕКОМЕНДАЦИИ ПО ОФОРМЛЕНИЮ РАБОТЫ.

2.1 Текстовая часть.

Расчет оформляется в виде книги согласно требований ЕСКД (СПДС) на листах формата A4 с рамкой и указанием страниц. Обязательно выполнение обложки. На втором листе приводится содержание и выполняется штамп по форме. Перед расчетом желательно привести список исходных данных по коду задания. Текстовую часть обязательно должны сопровождать рисунки 1.1 и 1.2 с указанием значений, соответствующих проектным. Подпись студента ручкой на обложке и штампе перед сдачей проекта обязательна.

2.2.Графическая часть

Пример выполнения графической части представлен в приложении 2. Чертежи выполняются на форматах A3 и A4, согласно рекомендуемой компоновке, в соответствии с требованиями ЕСКД (СПДС).

При выполнении чертежей в программах AUTOCAD и КОМПАС желательно соблюдение следующих рекомендаций:

- 1. Использование трех весов (толщин) линий:
 - 0,18 мм размерные и неосновные линии, заливки, тексты.
 - 0,30-0,35 основные линии контуров элементов
 - 0,5-0,7 арматура
- 2. Использование единого размерного стиля. Минимальная высота шрифта 2,5 мм.
- 3. Высота шрифта заголовков -3.5(4) мм, остального шрифта 2,7-3,0 мм.
- В состав основного комплекта чертежей железобетонных конструкций включают:
- 1) общие данные по рабочим чертежам;
- 2) схемы расположения элементов конструкций, с соответствующими спецификациями;
- 3) рабочую документацию на железобетонные изделия.

Лист 1 Общие данные. Сечение по стенке. узлы 1-3.

В состав общих данных включают следующие сведения:

- о нагрузках и воздействиях, принятых при расчете конструкций сооружения;
- о грунтах (основаниях), уровне и характере грунтовых вод, глубине промерзания;
- указания о мероприятиях по устройству подготовки под фундаменты и об особых условиях производства работ;
- мероприятия по антикоррозийной защите конструкций;

- мероприятия при производстве работ в зимнее время. На листе 1 приводятся следующие таблицы:
- Ведомость расхода стали на стеновую панель (форма 4, Приложение 3) ТЭП на стеновую панель (форма 3, Приложение 3)

Разрез по стенке резервуара выполняются в масштабе 1:100 (1:50), с указанием всех элементов и нанесением размеров. На схему расположения наносят:

- 1. координационные оси сооружения, размеры, определяющие расстояния между ними, размерную привязку поверхностей элементов конструкций к координационным осям сооружении или, в необходимых случаях, к другим элементам конструкций, другие необходимые размеры;
 - 2. отметки наиболее характерных уровней элементов конструкций;
 - 3. позиции (марки) элементов конструкций;
 - 4. обозначения узлов и фрагментов;
 - 5. данные о допустимых монтажных нагрузках.

На разрезе дополнительно указывается состав покрытия, соответствующий коду задания.

В технических требованиях к схеме расположения, при необходимости, приводят указании о порядке монтажа, замоноличивания швов, требования к монтажным соединениям.

Узлы выполняются в масштабе 1:20, 1:10.

Листы 2. Рабочая документация на стеновую панель.

В состав рабочей документации на железобетонные изделие в общем случае включают спецификацию, сборочный чертеж, чертежи деталей и, при необходимости, технические условия. На чертежах приводят схему испытания, расчетную схему или указывают их несущую способность.

На чертежах железобетонных изделий следует показать:

- опалубочные чертежи изделия;
- схемы армирования (можно совместить с предыдущей позицией);
- спецификацию железобетонного изделия (форма 1 Приложение 3).

Опалубочные чертежи включают необходимые для изготовления виды, разрезы и характерные сечения изделия, с указанием места присоединения подъемных и поддерживающих приспособлений.

На схему армирования наносят:

- Контуры конструкций сплошной основной линией;
- Условные изображения арматурных и закладных изделий очень толстой линией;
- Размеры, определяющие положение арматурных и закладных деталей и толщину защитного слоя бетона тонкими линями.

При необходимости, на схеме указывают фиксаторы для обеспечения проектного положения арматуры.

На схеме армирования применяют следующие упрощения:

- каркасы и сетки изображают условно, в соответствии с требованиями ГОСТ;
- если конструкция имеет равномерно расположенные каркасы или сетки, то их маркируют только по концам ряда, указывая номера позиций и в скобках число изделий:
- на участках с отдельными стержнями, расположенными на равных расстояниях, изображают один стержень с указанием на полке линии выноски его позиции, а под полкой линии выноски шага, или, если шаг не нормируется, количества стержней.

Спецификация железобетонного изделия состоит из подразделов, которые располагаются в следующей последовательности:

- 1. сборочные единицы;
- 2. детали;
- 3. стандартные изделия;
- 4. материалы.

В подраздел «Сборочные единицы» записывают элементы в следующей последовательности:

- каркасы пространственные;
- каркасы плоские
- сетки;
- изделия закладные.

В подраздел «Материалы» записывают материалы, непосредственно входящие в конструкцию (например, бетон).

Лист 3. Рабочие чертежи арматурных изделий и закладных деталей.

При изображении каркаса или сетки одинаковые стержни, расположенные на равных расстояниях наносят только по концам каркаса или сетки или в местах изменении шага стержней. При этом над полкой линии - выноски с изображением позиции стержня и указывают их шаг (чертеж читается слева направо, снизу вверх).

На листе приводится спецификация арматурных изделий и закладных деталей (форма 2 Приложение 3).

В технических требованиях обязательно приводятся указания о способе изготовления изделий.

Список литературы

- **1.** СП 63-13330-2012. (СП 52-01-2003) Бетонные и железобетонные конструкции. Основные положения М.: Минстрой России, 2015 162 с.
- **2**. СП 20.13330.2016 (СНиП 2.01.07-85*) Нагрузки и воздействия. Госстрой России.- М.: ФГУП ЦПП, 2005. 44 с.
- **4.** Проектирование железобетонных резервуаров/ В.А. Яров, О.П. Медведева: Учебник для вузов М.: Изд-во АСВ, 1997. 160 с.
- **5.** Железобетонные конструкции. Общий курс: учебник для вузов по спец. "Пром. и гражд стр-во" / В. Н. Байков, Э. Е. Сигалов. -Москва: БАСТЕТ, 2009. -768 с
- **6.** Проектирование железобетонных и каменных конструкций: учеб. пособие для вузов по направлению подгот. дипломир. специалистов 270100 "Строительство" по спец. 270102 "Пром. и гражд. стр-во" / Б. С. Соколов, Г. П. Никитин, А. Н. Седов. -Москва: МГСУ: АСВ, 2010. -216 с.

Приложение 1

Таблица 1

Расчетные сопротивления бетона для предельных состояний первой группы.

Deve agence and a reconstruction	Расчетные сопротивления бетона для предельных состояний первой группы R_b и R_{bt} , МПа при классе бетона по прочности											
Вид сопротивления	D15	на сжатие B15 B20 B25 B30 B35 B40 B45 B50 B55 B60										
	B15	B20	B25	B30	B35	B40	B45	B50	BDD	B00		
Сжатие осевое, R _b	8,5	11,5	14,5	17,0	19,5	22,0	25,0	27,5	30,0	33,0		
Растяжение осевое, R _{bt}	0,75	0,90	1,05	1,15	1,30	1,40	1,50	1,60	1,70	1,80		

Таблица 2

Расчетные значения сопротивления ненапрягаемой арматуры для предельных состояний первой группы

Арматура	Расчетные значения сопротивления арматуры для										
классов	предельных состояний первой группы, МПа										
	раст	сжатию, R_{sc}									
	продольной,										
	R_s										
A240	210	170	215								
A300	270	215	270								
A400	350	280	355								
A500	435	300	400								
B500	415	300	360								

Таблица 3

Значения коэффициентов ξ_R и α_R в зависимости от класса продольной арматуры

Класс арматуры	A240	A300	A400	A500	B500
Значение ξ_R	0,612	0,577	0,531	0,493	0,502
Значение a_R	0,425	0,411	0,390	0,372	0,376

Сортамент арматуры Таблица 4 Расчетная площадь поперечного стержня, мм², при числе стержней

1 2 3 4 5 6 7 8 9 Диаметр Геор. масса Ім длины армат., арматуры дпаметр Номин. классов A240 A400 0,052 3 7.1 14.1 21,2 28,3 35,3 42,4 49.5 56,5 63,6 + 4 12,6 25,1 37,7 50,2 62,8 75,4 87.9 100,5 113 0,092 + 5 19,6 39,3 78,5 98,2 117,8 | 137,5 157,1 0,144 58,9 176,7 + 28,3 57 85 113 141 170 198 226 254 0,222 6 +8 50,3 101 151 201 251 302 352 402 453 0,395 +10 78,5 157 236 314 393 471 550 628 707 0,617 +++113,1 226 905 12 339 452 565 679 792 1018 0,888 + + 14 153,9 308 462 769 923 1077 1231 1385 1,208 616 +16 201,1 402 603 804 1005 1206 1407 1608 1810 1,578 ++18 763 1018 1272 1527 1781 2036 254,5 509 2290 1,998 20 942 1256 1571 2199 2513 314,2 628 1885 2828 2,466 ++22 380,1 1140 1520 3041 760 1900 2281 2661 3421 2,984 ++25 490,9 982 1473 1963 2454 2945 3436 3927 4418 3,84 + 28 615,8 1232 1847 2463 3079 3685 4310 4926 5542 4,83 + +32 804,3 1609 2413 3217 4021 4826 5630 6434 7238 631 +1017,9 | 2036 | 3054 4072 5089 6107 7125 8143 9161 7.99 36 ++3770 5027 6283 7540 8796 | 10053 | 11310 | 9,865 1256,6 | 2513 |

Примечания:

Таблица 5 Соотношение между диаметрами свариваемых стержней и минимальные расстояния между стержнями в сварных сетках и каркасах.

Диаметр стержня одного направления, мм	3	6	8	10	12	14	16	18	20	22	25	28	32
Наименьший допустимый диаметр стержня другого направления, мм	3	3	3	3	3	4	4	5	5	6	8	8	8
Наименьшее допустимое расстояние между осями стержней одного направления, мм	50	50	75	75	75	75	75	100	100	100	150	150	150
То же, продольных стержней при 2-х рядном их расположении в каркасе, мм	-	40	40	40	50	50	50	50	60	60	60	70	70

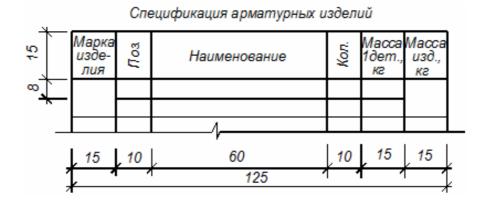
^{1.} Знак "+" означает наличие диаметра в сортаменте для арматуры данного класса.

Приложение 2 Формы таблиц и спецификаций

Форма 1



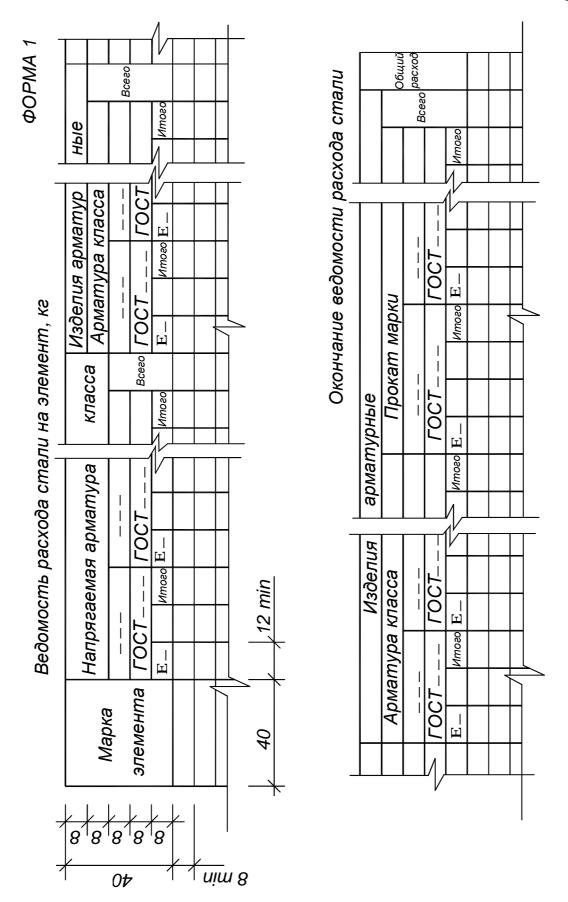
Форма 2



Форма 3



Форма 4



Приложение 3 Графическая часть работы

