

МИНИСТЕРСТВО МОНТАЖНЫХ И СПЕЦИАЛЬНЫХ  
СТРОИТЕЛЬНЫХ РАБОТ СССР

ИНСТРУКЦИЯ  
ПО ВИБРАЦИОННОЙ УКЛАДКЕ БЕТОНА  
СПОСОБОМ ВПТ ПОД ВОДОЙ  
И ГЛИНИСТЫМ РАСТВОРОМ

ВСН 261-77  
ММСС СССР

Москва-1979

Министерство монтажных и специальных  
строительных работ СССР

Утверждаю:

Зам.министра монтажных  
и специальных строительных  
работ СССР

И.Д.Солодовников  
29 декабря 1976 г.

И Н С Т Р У К Ц И Я  
ПО ВИБРАЦИОННОЙ УКЛАДКЕ БЕТОНА СПОСОБОМ ВПТ  
ПОД ВОДОЙ И ГЛИНИСТЫМ РАСТВОРОМ

ВСН 261-77  
ММСС СССР

© Центральное бюро  
научно-технической информации

М о с к в а - 1 9 7 9

Инструкция разработана лабораторией вибраций и специальных строительных работ Всесоюзного научно-исследовательского института гидромеханизации, санитарно-технических и специальных строительных работ (ВНИИГС) для применения при проектировании и производстве работ по вибрационной укладке бетона под водой и глинистым раствором в полость свай-оболочек, при строительстве сооружений методом "стена в грунте", бетонировании набивных свай, фундаментов и т.п.

Инструкция разработана на основе лабораторных исследований и производственного опыта по вибрационной укладке бетона способом ВПТ при возведении сооружений различного назначения и может быть использована как в районах средней полосы, так и на Крайнем Севере и вглубе СССР.

С о с т а в и т е л ь канд. техн. наук И.Р.Арабаджян.

Редактор В.И.Захмылова  
Технический редактор Н.С.Громова  
Корректор Н.М.Кареева

---

Л- 70803  
Формат 60x84/16  
Бумага тип. № 2

Подписано в печать 6.07.79  
Усл.печ.л. 3,49 Уч.-изд.л. 3,75  
Изд. № 9169 Тир. 300  
Зак. 353 Цена 56 коп.

---

ООП ЦЕНТИ Минмонтажспецстрой СССР  
Москва В-49, ул.Дмитрова, 38а

Минмонтажспецстрой СССР	Ведомственные строительные нормы	ВСН 261-77 МДСС СССР
	Инструкция по вибрационной укладке бетона способом ВПТ под водой к глинистым растворам	Взамен ВСН 261-74 МДСС СССР

## 1. ОБЛАСТЬ ПРИМЕНЕНИЯ

1.1. Настоящая "Инструкция по вибрационной укладке бетона способом ВПТ под водой и глинистым раствором" распространяется на проектирование и производство работ по заполнению полости свай-оболочек диаметром до 250 см и бетонированию тонкостенных подземных сооружений в узких траншеях, возводимых методом "стена в грунте" (резервуаров, колодцев, галерей и переходов, набивных свай, фундаментов, опор глубокого заложения и т.п.), в гидротехническом, промышленном и гражданском строительстве.

1.2. Вибрационную укладку бетона методом ВПТ допускается производить в пресных и минерализованных водах и в глинистых растворах,готавливаемых как на бентонитовых глинах, так и на смеси бентонитовых и местных жирных пластичных глин согласно СНиП "Основания и фундаменты".

1.3. Минимальный поперечный размер траншеи (диаметр свай, свай-оболочки) должен составлять: при наличии арматурного каркаса - 60 см, при его отсутствии - 40 см.

1.4. Бетонирование вибрационным способом допускается производить на глубине до 50 м. Возможность бетонирования на больших глубинах необходимо проверять экспериментально.

1.5. Максимальный радиус распространения бетонной смеси при вибрационной укладке под водой составляет 2,5 м, а под глинистым раствором - 3,0 м.

1.6. Вибрационную укладку бетона допускается производить при температуре воздуха до минус 20°C.

Внесены Всесоюзным научно-исследовательским институтом гидромеханизации, санитарно-технических и специальных строительных работ (ВИИИТС)

Утверждены Минмонтажспецстроем СССР  
29 декабря 1976 г.

Срок введения в действие  
1 января 1979 г.

## 2. МАТЕРИАЛЫ ДЛЯ ПРИГОТОВЛЕНИЯ БЕТОННОЙ СМЕСИ

2.1. Для приготовления бетонной смеси могут быть использованы следующие материалы:

- а) портландцемент, шлакопортландцемент, пуццолановый портландцемент и их разновидности марки не ниже 400 (ГОСТ 10178-62<sup>II</sup>);
- б) гравий для строительных работ фракций 5-10, 5-20 и 5-40 мм, удовлетворяющий требованиям ГОСТ 8268-74;
- в) щебень из натурального камня или гравия фракций 5-10, 5-20 и 5-40 мм, удовлетворяющий требованиям ГОСТ 8267-75 или ГОСТ 10260-74;
- г) песок природный или искусственные смеси песка, удовлетворяющие требованиям ГОСТ 4797-69 с модулем крупности  $M_k=1,6+3,0$ , кривые гранулометрического состава которых проходят в верхней части области песков, рекомендованных для приготовления гидротехнического бетона (рис. 1). Содержание фракций меньше 0,3 мм должно быть не менее 15%;

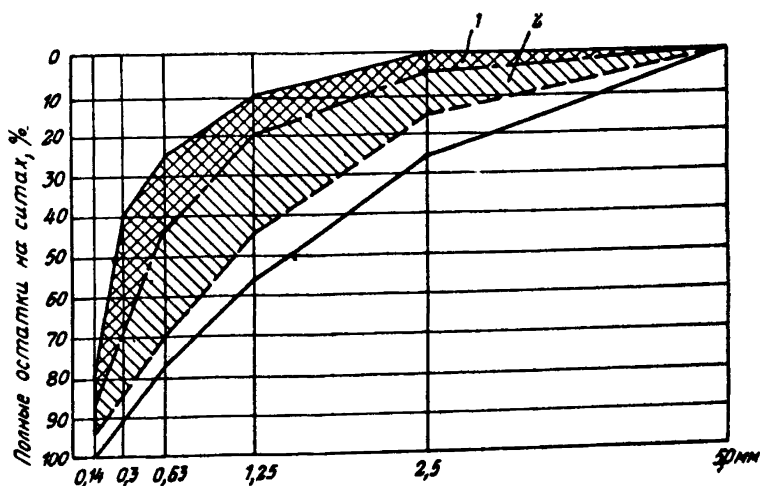


Рис. 1. Гранулометрический состав песков для приготовления бетонной смеси подводной укладки: 1—область песков с  $M_k=1,6+2,2$  для приготовления бетонной смеси на щебне; 2—область песков с  $M_k=2,2+3,0$  для приготовления бетонной смеси на гравии

д) пластифицирующая гидрофилизующая добавка СДБ (сульфитно-дрожжевая бражка), удовлетворяющая требованиям ТУ 81-04-225-73 (приложение I);

е) пластифицирующая гидрофобизующая добавка СНВ (смола нейтрализованная воздухововлекающая, изготавливаемая в соответствии с ТУ 81-05-85-69 (см. приложение I); в качестве гидрофобизирующих добавок могут быть использованы также абиестиновые (вязисоловые) мыла, омыленный древесный пек (препарат ЦНИИПС-I) по ТУ 31-05-16-71, мылонафт по ГОСТ 13302-67 и др.

Дозировка поверхностно-активных пластифицирующих добавок приведена в таблице.

Добавка	Количество вводимой добавки, % (от массы цемента)
СДБ (сульфитно-дрожжевая бражка)	0,1 - 0,25
СНВ (смола нейтрализованная воздухововлекающая)	0,01 - 0,02
НП (нейтрализованный древесный пек)	0,01 - 0,05
Абиестиновая смола (абиеат натрия)	0,01 - 0,025
Мылонафт	0,08 - 0,50
Асидол	0,08 - 0,50
Асидол-мылонафт	0,08 - 0,50
Препарат ЦНИИПС-I	0,05 - 0,10
Кремнийорганические жидкости ГКЖ-10, ГКЖ-II и ГКЖ-94	0,05- 0,15

2.2. Вид вяжущего и его состав определяют в зависимости от условий эксплуатации сооружения и агрессивности среды согласно действующим ГОСТ 4797-69 и СНиП I-B. 2-69 "Вяжущие материалы неорганические и добавка для бетона и растворов".

2.3. Максимальный размер зерен крупного заполнителя в бетонной смеси не должен превышать 1/3 наименьшего размера конструкции, а в армированных конструкциях - 3/4 наименьшего расстояния в свету между стержнями арматуры, но не более 40 мм.

### 3. ОБЩИЕ УКАЗАНИЯ ПО ПОДБОРУ СОСТАВОВ БЕТОННОЙ СМЕСИ

**3.1.** Малоподвижная бетонная смесь для бетонирования под водой конструкций и сооружений ограниченных размеров (свай-оболочек, набивных свай, опор, фундаментов и т.п.), приготовленная на щебне или гравии и содержащая пластифицирующие добавки, должна иметь:

а) жесткость по стандартной методике (ГОСТ 4799-69) 5-7 с;  
б) время прохождения 80 см лотка при вибрировании не более 40 с;

в) осадку конуса на гравии 0-3 см, на щебне 3-6 см.

**3.3.** Осадка конуса бетонной смеси для укладки под глинистым раствором должна находиться в пределах: на гравии 3-6 см; на щебне 6-9 см.

**3.3.** Все подобранные смеси не должны расслаиваться при вибрировании в течение 60 с (приложение 2).

**3.4.** Приготовление бетонных смесей для бетонирования под водой в глинистом растворе без введения пластифицирующих добавок не допускается.

**3.5.** Состав бетонной смеси для бетонирования методом ВПТ с вибрированием под водой в глинистом растворе рекомендуется подбирать в следующем порядке (пример расчета см. в приложении 3):

а) определяется плотность и объемная масса заполнителей, их гранулометрические составы, модуль крупности песка и удельные поверхности заполнителей (приложение 4);

б) назначается в соответствии с проектом марка бетона по прочности и водопроницаемости, а также марка используемого цемента;

в) устанавливается оптимальное содержание песка в смеси заполнителей;

г) определяется водоцементное отношение, обеспечивающее заданную прочность бетона;

д) проводятся опытные затворения бетонной смеси с определенным осадкой конуса, жесткости по стандартной методике и текучести по лотку при вибрировании;

е) дается окончательный, откорректированный состав бетонной смеси и замедляются образцы для испытания их на прочность при сжатии, растяжении (растягивании) и водопроницаемость на 28-е, 90-е и 180-е сутки согласно ГОСТ 4800-59.

3.6. Бетонные смеси на щебне следует готовить с применением песка с  $M_k = 1,6+2,2$ , а при использовании в качестве заполнителя гравия - с  $M_k = 2,2+3,0$ .

3.7. При отсутствии песка с  $M_k = 1,6+2,2$  для приготовления бетонной смеси на щебне могут быть использованы более крупные пески с модулем крупности до 3,0. Осадка стандартного конуса смеси в этом случае должна быть повышена до 7-9 см, что достигается некоторым увеличением расхода цемента на  $1 \text{ м}^3$  приготавливаемой смеси. Для этого при расчете состава бетонной смеси (см. приложение 3) усредненную толщину прослоек цементного теста между зернами заполнителей следует принимать равной 15 мм.

3.8. При приготовлении бетонных смесей на щебне в них вводят 0,1-0,25% СДБ и 0,01-0,02% СНВ от массы цемента.

3.9. В случае приготовления смесей на гравии в качестве пластифицирующей добавки вводят только СДБ в количестве 0,1-0,25% от массы цемента (в зависимости от вида цемента, миксерологического состава клинкера, тонкости помола и т.п.).

3.10. Характеристики бетонной смеси определяют по осадке стандартного конуса, жесткости (ГОСТ 4799-69) и текучести в специальном лотке. Лоток I (рис. 2) на одном конце имеет приемный

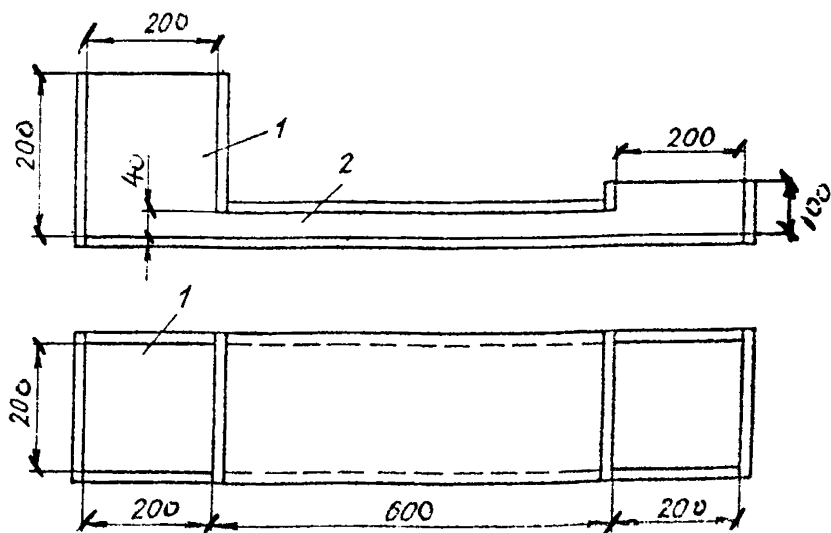


рис. 2. Лоток для определения текучести бетонной смеси при вибрировании



бункер 2. Сверху лоток перекрывают оргстеклом, через которое ведут наблюдения за продвижением бетонной смеси. Для определения текучести бункер заполняют бетонной смесью и погружают в нее работающий вибратор И-ИІ6А с гибким валом или С-623 с большим накопчиком, который держат навесу, не касаясь им дна. Под действием вибрации смесь разжижается и начинает продвигаться по лотку. За показатель текучести принимается время прохождения смеси 80 см. лотка (см. п. 3.І,б).

Бункер в процессе вибрирования заполняют смесью. Отсчет ведут от момента начала вибрирования.

3.ІІ. Состав бетонной смеси для укладки под водой и глинистым раствором рекомендуется выбирать по методике А.А.Шадрина, дополненной определением текучести по лотку при вибрировании (приложение 5).

#### 4. ПРИГОТОВЛЕНИЕ БЕТОННОЙ СМЕСИ

4.1. Бетонную смесь для бетонирования под водой и глинистым раствором необходимо готовить в бетономешалках принудительного действия.

4.2. В случае их отсутствия допускается использование бетономешалок свободного падения, однако время перемешивания при этом должно быть увеличено вдвое против указанного в СНиП "Бетонные и железобетонные конструкции монолитные. Общие правила производства и приемки работ".

4.3. Загрузку материалов в бетономешалки принудительного действия производят в следующем порядке: вначале во вращающуюся чашу загружают песок, затем щебень (гравий); смесь перемешивают с постепенным добавлением цемента и воды, содержащей пластифицирующие добавки (см. пп. 3.8 и 3.9).

4.4. Время перемешивания в бетономешалке принудительного действия составляющих умеренно жестких и малоподвижных бетонных смесей устанавливает строительная лаборатория опытным путем и указывает его в выдаваемой документации бетонному заводу.

4.5. Допускается приготовление и доставка смеси в автобетоносмесителях (приложение 6).

4.6. В бетонные смеси на гравии пластифицирующую добавку СДБ зводят с водой затворения.

4.7. В бетонную смесь на щебне и мелком песке (с  $M_k = 1,6 \pm 2,2$ ) вводят две пластифицирующие добавки: гидрофилизующую СДБ и гидрофобизирующую СНВ (или другие добавки, см. табл. I). Вначале с 2/3 воды вводят СДБ, а затем, по достижении смеси однородности, с оставшимся количеством воды - СНВ. Одновременное введение обеих добавок не допускается.

4.8. Количество вводимых добавок следует проверять в каждом конкретном случае экспериментальным путем.

4.9. Пробы бетонной смеси для определения характеристик необходимо отбирать в соответствии с ГОСТ 4800-59.

## 5. ОБОРУДОВАНИЕ

5.1. Оборудование для бетонирования бетонными смесями способом ВПТ с вибрированием включает:

- а) металлические трубы для подачи бетона под воду;
- б) загрузочную воронку на трубе;
- в) приспособления для изоляции бетонной смеси от воды при первоначальном заполнении трубы;
- г) вибраторы, закрепляемые на трубе;
- д) высокочастотные преобразователи электроэнергии для питания вибраторов;
- е) приспособления и механизмы (приложение 7) для подвешивания, подъема и опускания труб и подмостей для размещения оборудования и персонала;
- ж) специальный кондуктор для фиксирования положения бетонолитных труб в плане и по вертикали (рис. 3);
- з) устройство для транспортировки бетонной смеси к трубам.

5.2. Для подачи бетонных смесей под воду следует использовать цельнотянутые или электросварные (прямошовные) металлические трубы диаметром 200-300 мм с толщиной стенок 6-10 мм, без вымятин и наплывов, могущих создать сопротивление движению бетонной смеси. Трубы должны быть водонепроницаемыми в стыках, обладать достаточной для эксплуатации прочностью и жесткостью.

5.3. Бетонолитную трубу (рис. 4) собирают из отдельных звеньев длиной 2-5 м. Общая длина трубы должна быть равна высоте бетонируемого слоя. В случаях, когда поверхность блока (сооружения) находится ниже уровня воды, длина трубы должна быть равна глубине бетонирования.

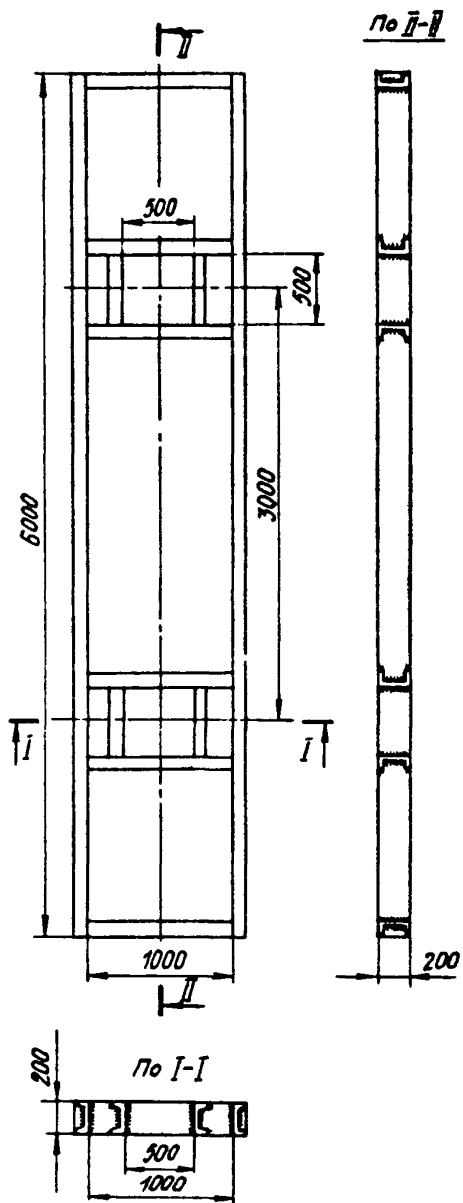


Рис. 3. Конструктивный вариант для фиксации подложки бетонных труб

5.4. Если по условиям производства работ возможен подъем трубы и питающего устройства на высоту, равную толщине бетонизируемого слоя, то бетонолитные трубы можно изготавливать без удаляемых звеньев.

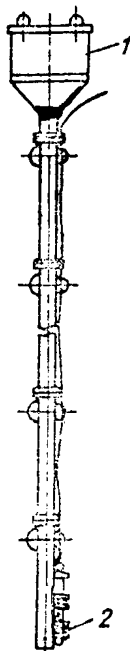


Рис. 4. Бетонолитная труба в сборе:  
1-приемная воронка;  
2-вибратор ИВ-50  
(С-826)

5.5. Соединение отдельных звеньев труб должно быть плотным и водонепроницаемым. В качестве прокладок рекомендуется использовать листовую резину или паронит толщиной 4-6 мм.

5.6. Бетонолитная труба может быть также собрана из звеньев на быстроразъемных соединениях (рис. 5,6). Фиксация положения клина на стягивающем хомуте должна осуществляться с помощью проволоки диаметром 7-8 мм, продеваемой в отверстие на клине.

5.7. Для заполнения труб бетоном служит металлическая приемная воронка (рис. 7), оборудованная площадками, необходимыми для открывания затвора подвешиваемой балки с бетоном и наблюдения за процессом его подачи. Объем приемной воронки должен быть не менее 1,5 объема бетонолитной трубы.

5.8. Фиксация вертикального положения бетонолитной трубы в процессе заполнения приемной воронки бетонной смесью или монтаж-

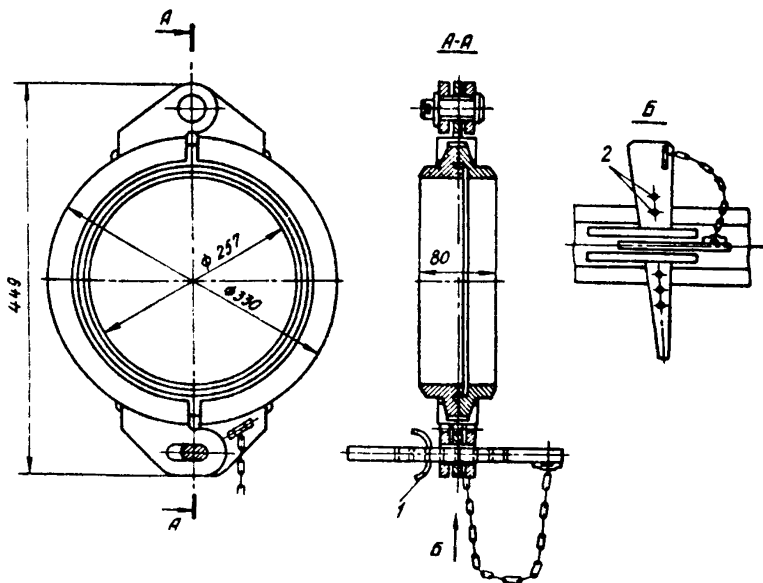


Рис. 5. Быстроразъемное соединение звеньев бетонолитной трубы: 1—шплинт; 2—отверстие диаметром 8 мм под шплинт

но-демонтажных работ может производиться с помощью скоб из гладкой арматурной стали диаметром 22–26 мм, привариваемых к верхней части звеньев трубы (рис. 8), или специального захвата, на который должен опираться верхний фланец звена.

5.9. К концевому (нижнему) звену бетонолитной трубы с помощью специальных приспособлений жестко крепят вибратор, предназначенный для облегчения распространения бетона в блоке и его уплотнения.

5.10. Бетонолитную трубу диаметром 200–300 мм, длиной (вместе с приемной воронкой) до 20 м снабжают одним вибратором (рис. 9).

5.11. При длине бетонолитной трубы 20–50 м к нижнему концу ее крепят два вибратора (рис. 9, б). Обязательным условием при этом должно быть вращение роторов электродвигателей обоих вибраторов в одну сторону. Направление вращения ротора вибратора определяют при запуске по реактивному моменту свободно стоящего вибратора.

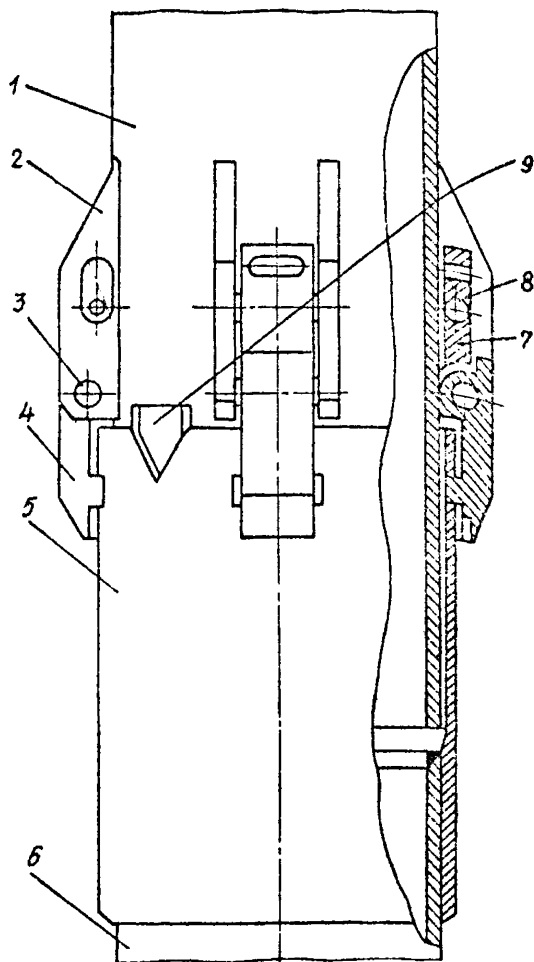


Рис. 6. Схема секции сборной бетонной трубы конструкции треста Укогидрспецфундаментстрой: 1-нижний конец секции; 2-щека; 3-палец; 4-защелка, 5-раструс; 6-верхний конец секции; 7-фиксирующий ползун; 8-цапфа; 9-направляющая планка

5.12. Вибраторы к бетонной трубе крепят болтами, которые следует шплинтовать мягкой (отожженной) проволокой диаметром 7-8 мм, пропуская ее через отверстия, высверленные в их головках.

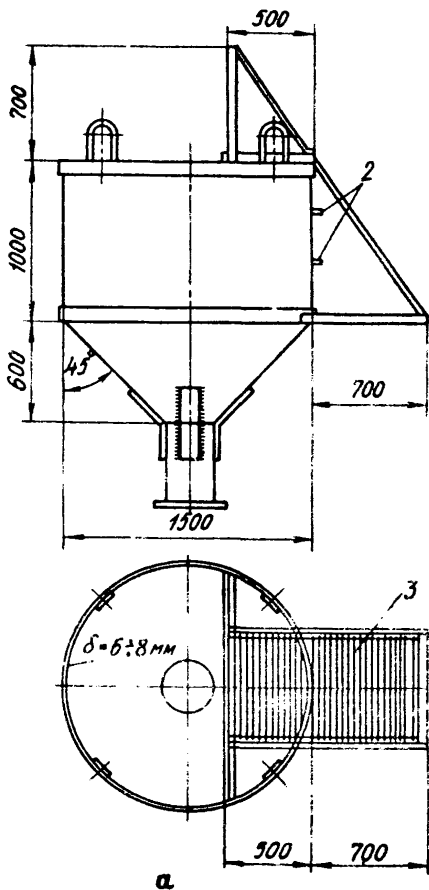
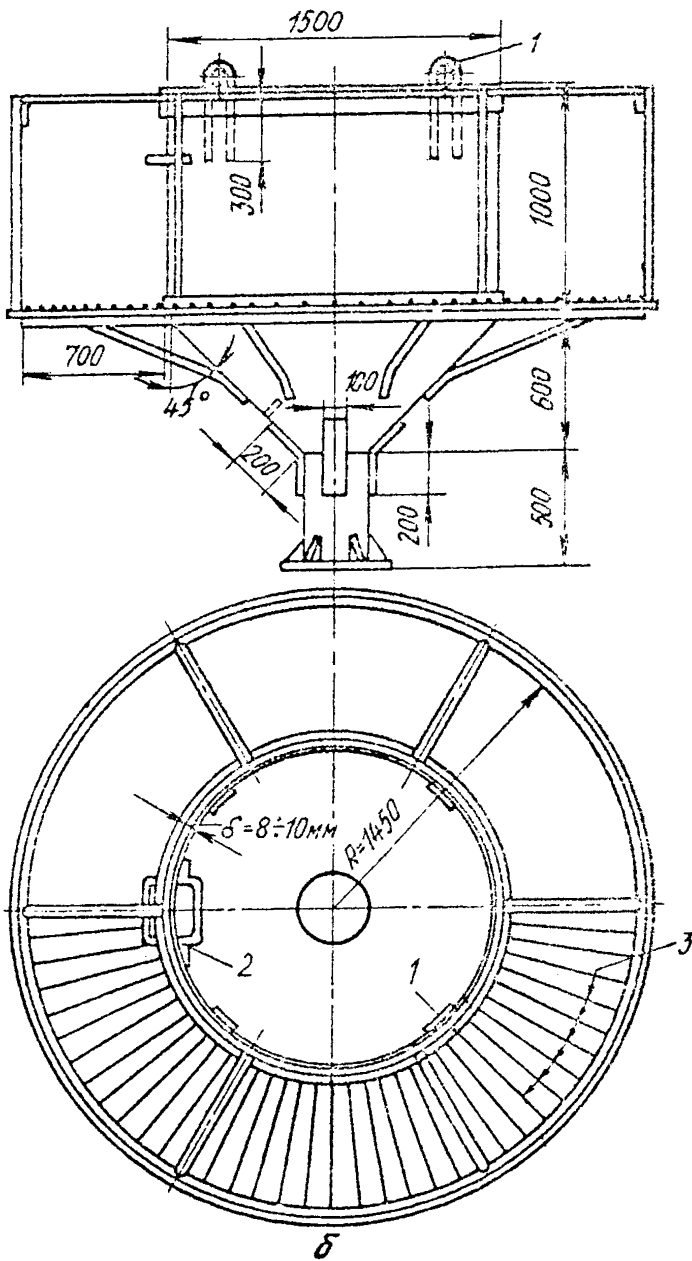


Рис. 7. Конструктивный вариант приемной воронки  
 ны; б-с круговой площадкой; 1-петля; 2-скоба;



объемом 2 м<sup>3</sup>: а-с площадкой с олкой сторо-  
 3-арматура периодического профиля через 50 см



5.13. Для предотвращения смещения бетонолитной трубы при бетонировании свай-оболочек и зацепления выступающих частей трубы за арматурный каркас в средней части каждого звена трубы, вблизи от места закрепления вибраторов, должны устраиваться направляющие скобы (см. рис. 8).

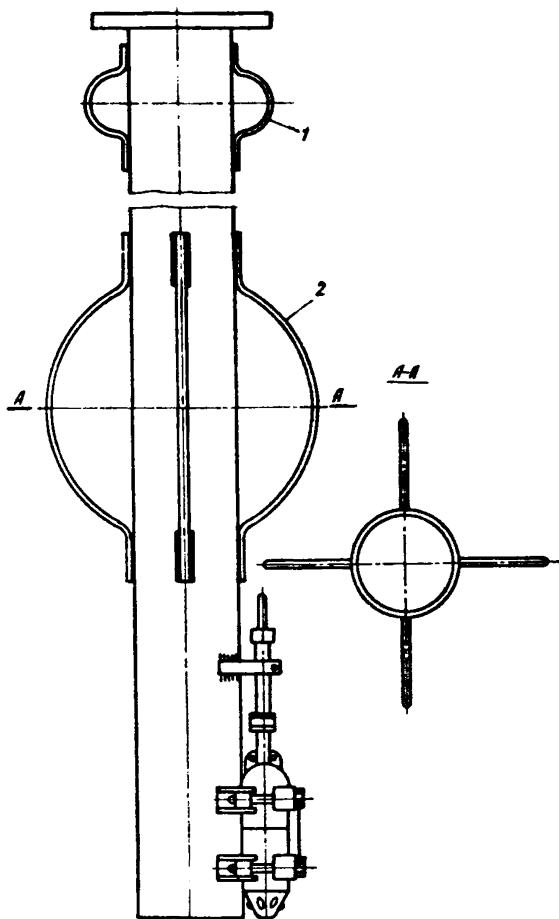


Рис. 8. Фиксирующие устройства на бетонолитной трубе: 1—скобы для фиксации вертикального положения трубы; 2—направляющие скобы

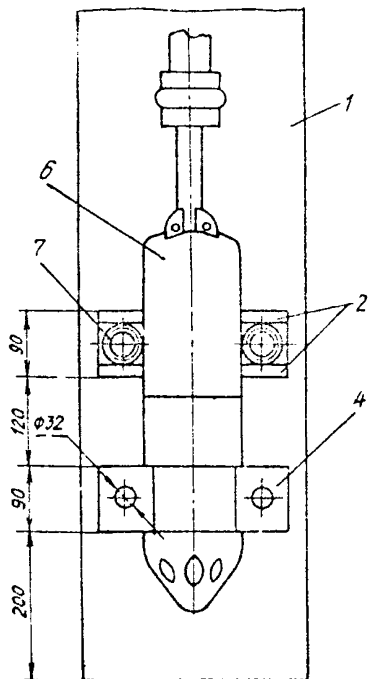
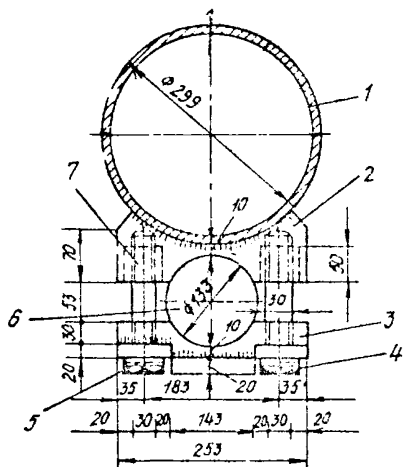


Рис. 9. Конструктивный вариант жесткого крепления вибратора ИВ-60 (С-826) к бетонной трубе: а - при глубинах бетонирования до 20 м; 1 - бетонная труба; 2 - подкладка; 3 - накладка; 4 - натяжной болт; 5 - отверстие под шпильку; 6 - вибратор; 7 - вкладыш диаметром 50 мм, высотой 50 мм

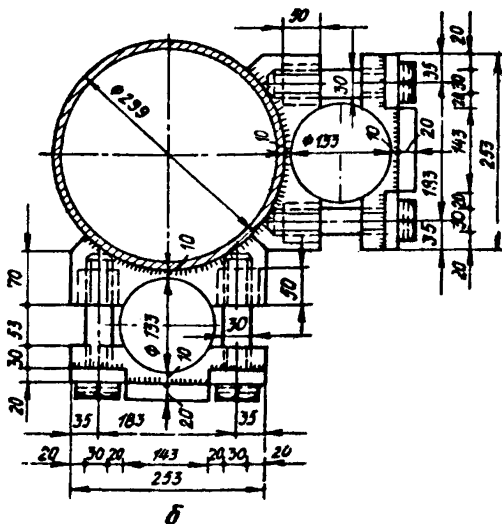


Рис. 9. Конструктивный вариант жесткого крепления вибратора ИВ-60 (С-826) к бетонной трубе:  
б — при глубинах бетонирования от 20 до 50 м

5.14. В качестве вибровозбудителей используют глубинные вибраторы для уплотнения бетона (вибробулавы) мощностью свыше 1 кВт, в частности, глубинный электромеханический дебалансный вибратор ИВ-60 (С-826) (приложение 8). При глубинах бетонирования до 10 м допускается использовать вибратор ИВ-59 (С-825).

5.15. Для раздельного управления вибраторами электроэнергию к каждому из них подводят с помощью отдельного кабеля. Для предупреждения повреждения электрокабеля в месте подсоединения его к вибратору и предотвращения попадания воды в вибратор необходимо устройство специального ввода из труб с резиновым уплотнителем (рис. 10).

5.16. Источником питания вибраторов должны служить высокочастотные преобразователи тока типа И-75В (приложение 9). От одного преобразователя может получать питание только один виб্রে-

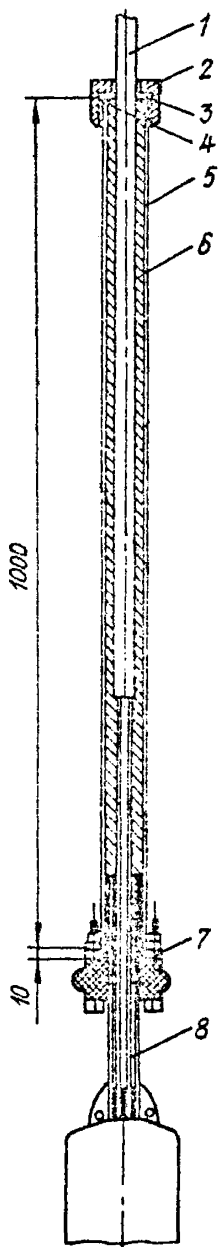


Рис. 10. Конструкция для предотвращения попадания воды в вибратор: 1-кабель КРПТ 3х10; 2-накидная гайка; 3-резиновая прокладка; 4-шайба; 5-труба диаметром 1"; 6-битум; 7-фланец; 8-асбест

тор. Присоединение двух вибраторов к одному преобразователю не допускается.

5.17. При длине кабеля до 50 м и сечении  $10 \text{ мм}^2$  питание одного вибратора ИВ-60 должно осуществляться от двух преобразователей И-75В, соединенных параллельно (приложение 10).

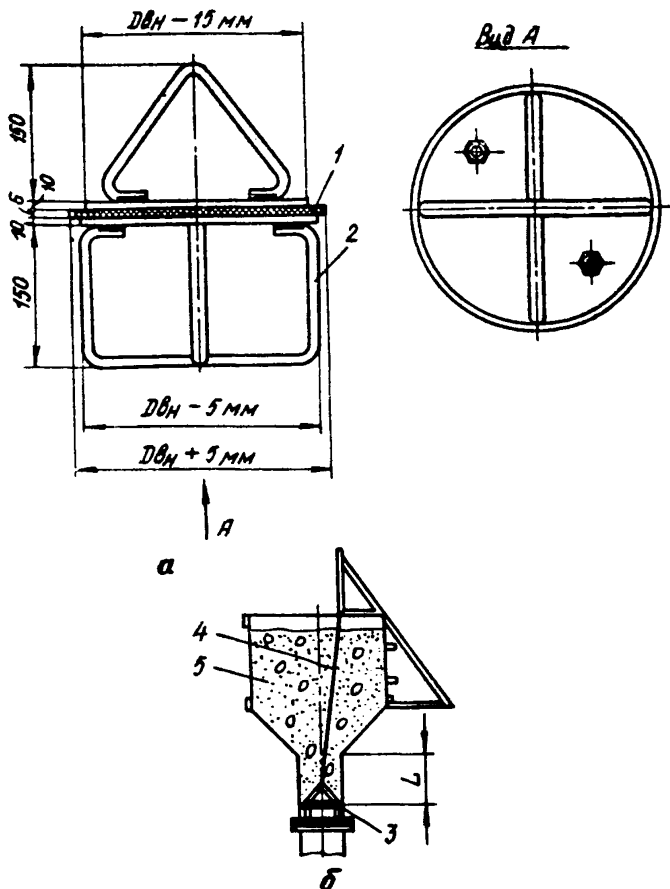


Рис. 11. Стальная скользящая пробка (а) и схема ее установки (б): 1-листовая резина; 2-направляющие дужки; 3-пробка; 4-подвес пробки; 5-бетон (L -глубина установки пробки не менее диаметра троса)

5.18. Для подъема и опускания бетонных груз могут применяться грузоподъемные устройства, обеспечивающие точность выполнения этих операций до 10 см. Грузоподъемность указанных механиз-

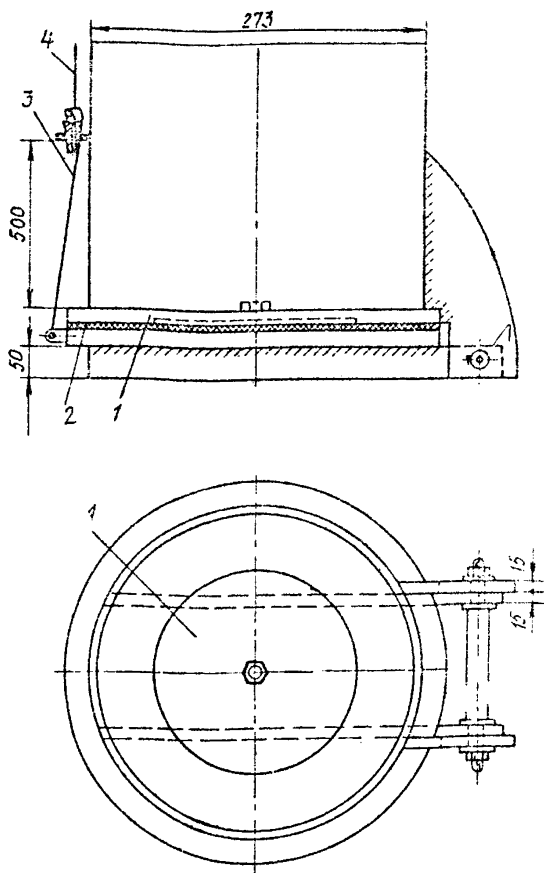


Рис. 12. Схема устройства донного клапана конструкции греста Гидроспецфундаментстрой: 1-прижимная шайба; 2-резьбовая прокладка; 3-веревка диаметром 4-8 мм; 4-грест диаметром 5-11 мм

мов должна соответствовать массе труб с приемной воронкой, заполненных бетоном, увеличенной на 25% для преодоления сил трения, которые возникают при извлечении трубы из уложенного бетона.

5.19. Для предохранения смеси от соприкосновения с водой в начальный период заполнения труб бетонной смесью следует использовать скользящие пробки: мягкие пробки из мешковины и пакли, мешки с опилками или надувные устройства. При укладке бетона в грунтовые разработки, пробуренные в скальной породе, вместо мягких рекомендуется использовать стальные скользящие пробки (рис. II).

5.20. При глубинах бетонирования до 10 м могут применяться донные клапаны, шарнирно закрепляемые на бетонолитной трубе (рис. 12). В этих случаях количество бетона первой порции (см. п.6.3) для образования холмика в основании, предотвращающего прорыв воды (глинистого раствора) в трубу, должно быть не менее 1,5 объема бетонолитной трубы.

5.21. Бетонную смесь к приемной воронке бетонолитной трубы можно подавать бадьями, специальными подъемниками (скипами), ленточными транспортерами и т.д.

## 6. ПРОИЗВОДСТВО РАБОТ

6.1. До начала бетонирования проверяют герметичность соединений звеньев бетонолитной трубы, надежность крепления вибраторов и герметичность вводов электрокабеля. Электросистемы проверяют путем пуска вибраторов.

При бетонировании траншей под глинистым раствором на захватку устанавливают специальный кондуктор, фиксирующий положение бетонолитных труб (рис. 19).

6.2. Перед бетонированием бетонолитную трубу устанавливают на основание, а в горловину приемной воронки подвешивают скользящую пробку на глубину не менее одного диаметра трубы (рис. 14).

6.3. Бетонирование начинают с загрузки воронки бетонной смесью рекомендованного состава (см. пп. 3.1 и 3.2), количество которой должно составлять не менее 1,2 объема бетонолитной трубы. После этого бетонолитную трубу поднимают на 3-5 см и перерезают веревку (или тросик), удерживающую скользящую пробку. Бетонная смесь вместе со скользящей пробкой устремляется вниз и вытесняется из трубы через нижнее отверстие воду и воздух.

6.4. После того как бетонная смесь заполнит трубу и движе-

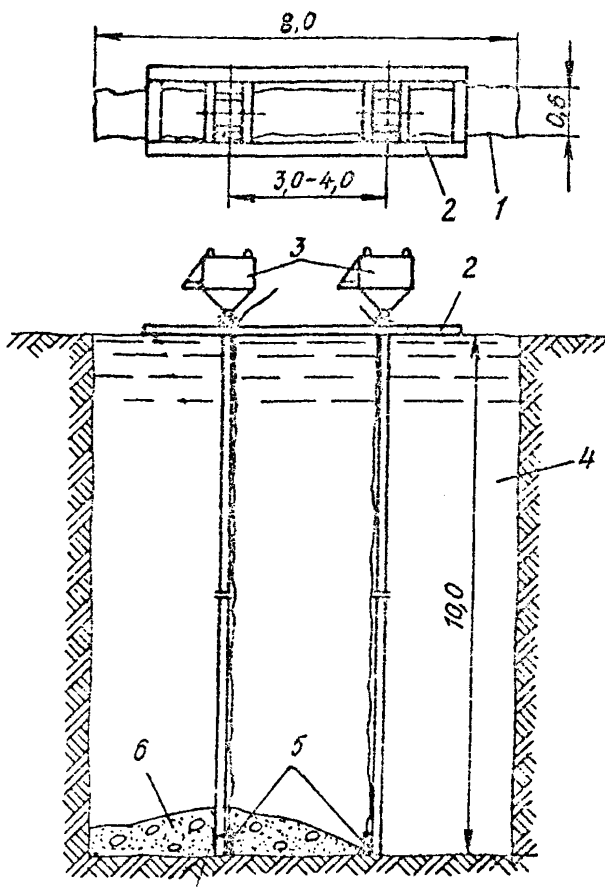


Рис. 13. Схема бетонирования захватки длиной 8 м двумя бетонными трубами: 1-траншея; 2-кондуктор; 3-бетонные трубы; 4-глинистый раствор; 5-вибраторы; 6-бетон

ние смеси приостановится, бетонную трубу приподнимают на высоту 20-30 см для выпуска скользящей пробки. Как только скользящая пробка выйдет из трубы, поступающий бетон образует у ее основания холмик.

6.5. Когда уровень бетонной смеси в приемной воронке понизится и достигнет устья бетонной трубы, ее опускают на основание. Затем приемную воронку вновь заполняют бетонной смесью, включают вибратор и медленно поднимают бетонную трубу на 20-25 см над забоем.



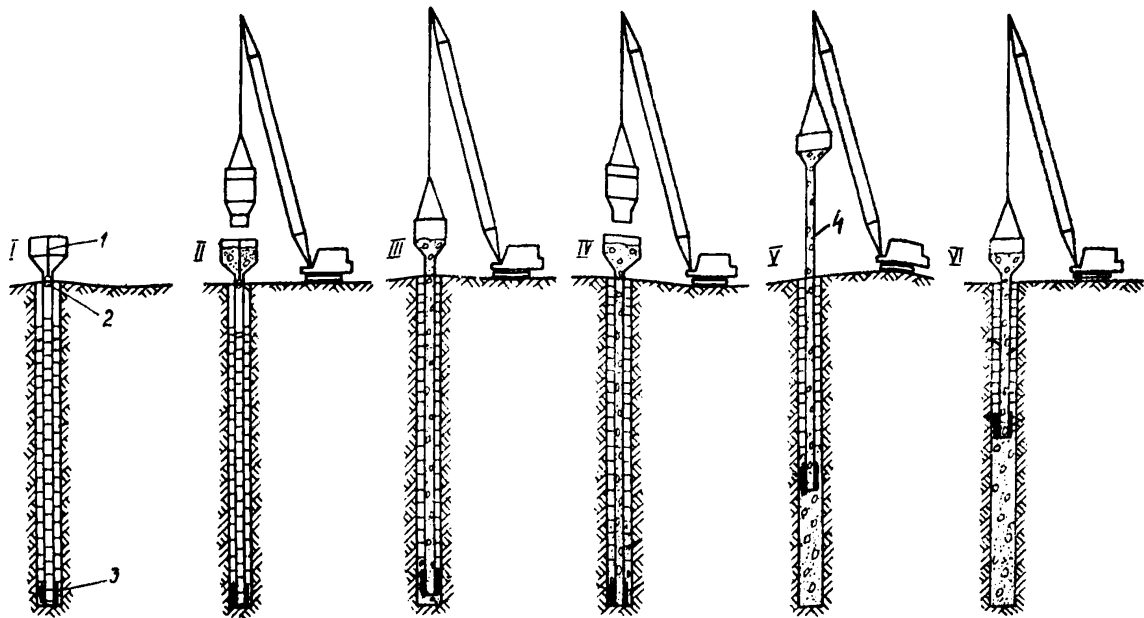


Рис. 14. Последовательность операций при бетонировании свай-оболочек бетонной смесью с вибрированием: I-установка на забой бетонной тубы с подвешенной скользящей пробкой; II-заполнение приемной воронки бетонной смесью; III-спуск первой порции бетона - туба приподнята над забоем; IV-заполнение приемной воронки второй и последующими порциями бетона; V-процесс бетонирования - туба приподнята на высоту подъема гака стрелы крана; VI-бетонирование после изъятия обжимной тубы; 1-подвес пробки; 2-стальная скользящая пробка; 3-вибратор

6.6. При бетонировании траншеи под глинистым раствором первые порции бетонной смеси можно подавать одной или несколькими трубами одновременно. Подачу несколькими трубами следует производить, когда расстояние между ними превышает радиус распространения бетонной смеси (радиус действия трубы), но не более чем в 2 раза.

6.7. При подаче бетонной смеси одной трубой включение в работу второй трубы следует производить только после того, как бетонная смесь, подаваемая первой трубой, перекроет на 10-20 см нижний конец второй трубы (см. рис. 13). Вслед за этим бетонирование должно осуществляться попеременно двумя трубами.

6.8. Вначале поступление бетонной смеси по трубе несколько замедлено. С поднятием уровня укладываемого бетона он попадает в зону действия вибратора, и интенсивность его подачи возрастает, достигая расчетной:

а) при трубе диаметром 200 мм с вибратором ИВ-60 (С-826) 4,5-5,0 м<sup>3</sup>/ч;

б) при трубе диаметром 300 мм с вибратором ИВ-60 (С-826) 10-11 м<sup>3</sup>/ч.

6.9. Когда уровень бетонной смеси над забоем (дном) достигнет высоты 1,25-1,50 м, бетонолитную трубу начинают поднимать, но с таким расчетом, чтобы рабочее заглубление ее в бетон в процессе бетонирования составляло не менее 0,75-1,0 м. После поднятия трубы на длину звена (или звеньев, в зависимости от высоты подъема краба грузоподъемного устройства) бетонирование приостанавливают, а съемное звено (или звенья) удаляют.

6.10. Бетон допускается укладывать без поднятия бетонолитной трубы вплоть до ее заглубления в бетон до 10-11 м. Вслед за этим бетонирование приостанавливают и трубу с работающим вибратором поднимают на длину удаляемых звеньев до рабочего заглубления трубы в бетон 0,75-1,0 м.

6.11. После перерывов, связанных с загрузкой приемной воронки, включают вибратор и приподнимают бетонолитную трубу на 0,5-0,6 м. При этом движение бетонной смеси восстанавливается.

6.12. Новую порцию бетона загружают в приемную воронку после того, как уровень бетонной смеси в ней достигнет горловины бетонолитной трубы.

6.13. В случаях, когда при бетонировании уровень бетонной смеси в трубе опускается ниже ее горловины, следующую порцию бетона следует загружать в приемную воронку небольшими частями для за-

полнения в первую очередь бетонолитной трубы. При интенсивной загрузке бетонная смесь перекрывает горловину трубы с образованием воздушной пробки, препятствующей поступлению смеси в бетонолитную трубу.

6.14. При бетонировании на больших глубинах (20-50 м) возможен выход из строя одного из вибраторов на нижнем конце трубы. Бетонирование в этих случаях следует продолжать, несмотря на некоторое снижение интенсивности подачи смеси в блок.

6.15. Уровень укладываемого бетона измеряют при помощи футштока с упорной площадкой на конце. При значительных глубинах для этой цели используют трос с нанесенными на нем делениями и грузом на конце (лот).

6.16. Для контроля за положением бетонолитной трубы на ней, начиная от нижнего обреза, несмываемой краской наносят деления через каждые 50 см.

6.17. Если по производственным условиям требуется остановить бетонирование, то для этого достаточно выключить вибраторы и несколько заглубить трубу. Транспортировка смеси по трубе при этом прекращается.

6.18. Время необходимой для вынужденной остановки составляет 1,0-1,5 ч, в течение которой бетонная смесь не теряет своих качеств. Более точно допустимое время остановки устанавливается строительной лабораторией.

6.19. В случаях, когда время остановки превышает 1,0-1,5 ч, бетонирование может быть продолжено, если установлено следующее:

а) бетонолитная труба (без поддержки) медленно погружается в уложенную смесь при выключении вибраторов;

б) бетонная смесь поступает при включенных вибраторах из бетонолитной трубы в блок при рабочем заглублении ее в уложенную смесь (см. п. 6.10).

В других случаях бетонирование возобновляют после выполнения работ, указанных в п. 6.25.

6.20. Если по производственным условиям время на доставку бетонной смеси к месту укладки составляет 1,0-1,5 ч, то при приготовлении смеси ее жесткость должна быть 2-4 с. Это достигается, в основном, путем увеличения количества вводимых добавок. Жесткость смеси определяется строительной лабораторией.

6.21. Звенья бетонолитной трубы следует удалять при выключен-

ных вибраторах. Уровень смеси в трубе при этом должен быть ниже отметки разъединяемого фланца.

6.22. Отметка верхнего уровня бетонного слоя при подводном бетонировании должна превышать проектную на 5-15 см. Этот избыточный обводненный слой бетона подлежит удалению при достижении им прочности 20-25 кгс/см<sup>2</sup>.

6.23. При достижении верхним слоем бетона отметки, указанной в п.6.22, бетонолитную трубу с работающим вибратором медленно извлекают из бетона.

6.24. Максимальный радиус распространения бетонной смеси при укладке ее под водой с помощью вибрирования (радиус действия трубы) составляет 2,5 м, а под глинистым раствором - 3,0 м.

6.25. При возобновлении работ по подводному бетонированию после вынужденных или аварийных перерывов с поверхности блока должен быть удален слой слабого бетона толщиной 5-15 см при достижении им прочности 20-25 кгс/см<sup>2</sup>. При этом бетонирование начинают с проведения полного цикла работ: установки трубы, подвески скользящей пробки, первоначального заполнения трубы смесью и т.д.

6.26. Удаление с поверхности подводной кладки шлама и слоя слабого бетона осуществляется водолазами с помощью пневматического инструмента. При невозможности выполнения работ водолазами слой слабого бетона раздробляют долотом и удаляют с помощью эр-лифта.

6.27. При бетонировании в зимних условиях температура бетонной смеси при подаче ее в приемную воронку должна быть не менее +5°С.

6.28. После бетонирования бетонолитные трубы необходимо тщательно промыть водой.

## 7. КОНТРОЛЬ ЗА ПОДВОДНЫМ БЕТОНИРОВАНИЕМ

7.1. В процессе подводного бетонирования и после его окончания подлежат обязательному контролю:

- а) качество бетонной смеси и ее составляющих;
- б) режим подводного бетонирования;
- в) качество бетонной кладки.

7.2. При проверке качества бетона следует:

- а) наблюдать за соответствием характеристик применяемых материалов требованиям настоящей инструкции и установленным составом бетона;

б) наблюдать за правильностью дозирования материалов при приготовлении бетона;

в) отбирать и испытывать пробы бетона.

7.3. Отбор проб для определения характеристик бетонной смеси (см. пп. 3.1 и 3.2) и изготовления контрольных образцов следует производить на бетонном заводе и из приемной воронки бетонолитной трубы с соблюдением положений, изложенных в СНиП "Бетонные и железобетонные конструкции монолитные. Общие правила производства и приемки работ" и в соответствии с требованиями ГОСТ 4799-69.

7.4. Контрольные образцы изготавливают размером 200x200x200 мм в количестве 9 шт. для испытаний через 28, 90 и 180 сут. твердения. Хранение образцов - водное, в непосредственной близости от массива уложенного бетона.

7.5. Прочность бетона, уложенного вибрационным способом под водой или глинистым раствором, определяют по результатам испытаний контрольных кубов по ГОСТ 4800-59, умноженным на коэффициент  $K=1,4$ .

7.6. При контроле режима подводного бетонирования проверяют:

а) интенсивность бетонирования - по объему укладываемого бетона, выданного бетонным заводом. В процессе бетонирования необходимо наблюдать за перемещением бетонной смеси в приемной воронке бетонолитной трубы;

б) состояние поверхности подводного бетона - периодическими водолазными осмотрами;

в) величину заглубления трубы в бетон - сравнением отсчетов по делениям на трубе с уровнем бетонной смеси у труб, определяемым с помощью лота или футштока.

7.7. Качество бетона подводной кладки, уложенного способом ВПТ с вибрированием, следует оценивать по результатам испытаний выбуренных кернов.

7.8. Образцы из бетонной кладки для испытаний отбирают механическим колонковым бурением диаметром 150 мм (6").

7.9. Выбуренные керны следует испытывать согласно "Рекомендациям по оценке качества бетона гидротехнических сооружений по кернам" ВСН 008-67.

ИЭИЭ СССР

7.10. Результаты работ заносят в журнал бетонирования (приложения II, 12).

## 8. ТЕХНИКА БЕЗОПАСНОСТИ ПРИ ПОДВОДНОМ БЕТОНИРОВАНИИ

8.1. При производстве работ по вибрационной укладке бетонных смесей под водой должны выполняться требования по технике безопасности, изложенные в СНиП "Техника безопасности в строительстве", а также в ВСН ПГО-64 "Технические указания по проектированию и строительству фундаментов и опор мостов из сборных железобетонных оболочек" (ГПК Трансстроя СССР, 1965).

8.2. У приемных воронок должны устраиваться площадки с перилами высотой не менее 1 м для размещения рабочих, принимающих бетон и наблюдающих за перемещением бетонной смеси в приемной воронке бетонолитной трубы.

8.3. Выгрузка бетонной смеси из бадьи в приемную воронку должна производиться с высоты не более 1 м.

8.4. Не допускается выгружать бетон из бадьи в приемную воронку, если нижний край воронки возвышается над грунтом (верхним краем свая-оболочки) более чем на 1 м.

8.5. Под руководством сменного мастера должны осуществляться монтаж и установка бетонолитных труб, строповка и установка арматурного каркаса.

8.6. При выполнении водолазных работ необходимо соблюдать требования специальных инструкций, а также правила охраны труда и техники безопасности. Ответственность за выполнение этих инструкций и правил возлагается на старшину водолазной станции. Производитель работ, в распоряжении которого находится станция, обязан принять меры по обеспечению техники безопасности подводно-технических работ.

**ПРИМЕР ОПРЕДЕЛЕНИЯ ОПТИМАЛЬНОЙ ДОЗИРОВКИ СДБ**

Состав 1 м<sup>3</sup> бетонной смеси, кг:

Цемент .....	330
Щебень .....	1270
Песок .....	600
Вода .....	178

Осадка конуса АзНИИ 4-5 см, В/Ц = 0,54.

Для определения оптимального количества СДБ делают замесы с добавкой СДБ в количествах 0,10, 0,15 и 0,20% от массы цемента.

Предположим, что СДБ вводится в виде 10%-ного раствора, расход которого определяют по табл. I (верхняя строка).

На 1 м<sup>3</sup> бетона потребуется при содержании СДБ, л:

0,10% .....	330x0,01x0,960 = 3,17
0,15% .....	330x0,01x1,440 = 4,75
0,20% .....	330x0,01x1,920 = 6,33

Для сохранения принятого В/Ц соответственно уменьшают расход воды: 178-3,17 ≈ 175 л и т.д.

Оптимальной считается такая дозировка СДБ, при которой заданная осадка конуса 4-5 см достигается при наименьшем расходе воды на 1 м<sup>3</sup> бетонной смеси. При этом прочность бетона в установленный срок должна быть не менее прочности бетона без добавок.

Предположим, что в результате пробных замесов испытания контрольных кубов показали следующие данные:

содержание СДБ, %	Расход воды, л/м <sup>3</sup>	R <sub>28</sub> , кгс/см <sup>2</sup>
0	178	300
0,10	175	304
0,15	173	295
0,20	172	298

Из этих результатов видно, что оптимальной является добавка в количестве 0,20% СДБ. Аналогично ведется расчет и при введении воздухововлекающих добавок.

При введении гидрофобизирующей добавки СНВ (табл. 2) возможно незначительное снижение прочности бетона. Однако оно может быть компенсировано за счет снижения В/Ц вследствие уменьшения водопроницаемости смеси.

Т а б л и ц а 1

Определение количества раствора СДБ

Плотность раствора СДБ, $\rho$ г/см <sup>3</sup>	Концентра- ция раство- ра СДБ, %	Содержание сухого ве- щества в растворе СДБ, кг/л	Количество раствора на 100 кг цемента (л) при вве- дении СДБ (% от массы це- мента)		
			0,10	0,15	0,20
1,044	10	0,104	0,960	1,440	1,920
1,059	12	0,126	0,794	1,900	1,588
1,062	14	0,148	0,676	1,000	1,352
1,072	16	0,171	0,585	0,877	1,170
1,082	18	0,194	0,515	0,772	1,090
1,092	20	0,218	0,458	0,687	0,916
1,102	22	0,242	0,413	0,620	0,826
1,112	24	0,267	0,374	0,561	0,748
1,122	26	0,292	0,342	0,513	0,684
1,133	28	0,329	0,304	0,456	0,608
1,144	30	0,341	0,299	0,440	0,586
1,155	32	0,370	0,270	0,405	0,540
1,166	34	0,397	0,252	0,378	0,504
1,84	36	0,426	0,235	0,353	0,470
1,90	38	0,452	0,221	0,332	0,442
1,202	40	0,480	0,209	0,313	0,418

Т а б л и ц а 2

Определение количества раствора СНВ

Плотность раствора СНВ, $\rho$ г/см <sup>3</sup>	Концентра- ция раство- ра СНВ, %	Содержание сухого ве- щества в растворе СНВ, кг/л	Количество раствора на 100 кг цемента (л) при вве- дении СНВ (% от массы це- мента)			
			0,01	0,02	0,08	
1	1	2	3	4	5	6
1,002	1	0,010	0,970	1,940	2,910	
1,005	2	0,020	0,485	0,970	1,450	
1,007	3	0,031	0,324	0,648	0,972	
1,010	4	0,041	0,243	0,486	0,729	



## Продолжение табл. 2

1	2	3	4	5	6
I,012	5	0,050	0,198	0,396	0,594
I,015	6	0,032	0,162	0,324	0,486
I,017	7	0,072	0,139	0,278	0,417
I,019	8	0,082	0,121	0,242	0,363
I,022	9	0,093	0,108	0,216	0,324
I,024	10	0,103	0,097	0,194	0,291

## П Р И Л О Ж Е Н И Е 2

**ОПРЕДЕЛЕНИЕ НЕРАССЛАИВАЕМОСТИ БЕТОННОЙ СМЕСИ  
ПРИ ВИБРИРОВАНИИ**

Для определения нерасслаиваемости бетонной смеси на стандартном вибростоле закрепляют металлическую форму размером 20x20x20 см и заполняют ее бетонной смесью выбранного состава. В процессе заполнения смесь уплотняют кратковременными включениями вибростола.

После заполнения формы производят вибрирование бетона в течение 60 с. После остановки вибростола форму разбирают и куб бетона раскалывают на две половины.

Если при визуальном осмотре поверхностей раскола будет установлено равномерное распределение крупного заполнителя по высоте образца, то смесь нерасслаивающаяся. При скоплении в нижней части образца крупного заполнителя (и избытке в верхней части цементно-песчаного раствора) бетонная смесь считается расслаивающейся.

## П Р И Л О Ж Е Н И Е 3

**ПРИМЕР РАСЧЕТА СОСТАВА БЕТОННОЙ СМЕСИ  
ДЛЯ ПОДВОДНОЙ УКЛАДКИ С ПОМОЩЬЮ ВИБРИРОВАНИЯ**

При подборе состава малоподвижной бетонной смеси для подводной укладки с помощью вибрирования необходимо исходить из следующих основных положений.

1. Приведенная максимальная толщина пленок цементного теста, обволакивающих зерна заполнителей, должна составлять 10 мм. При этом бетонная смесь обладает наилучшими показателями по жесткости, текучести по лотку и прочности.

2. Количество песка в смеси заполнителей не должно превышать объема пустот крупного заполнителя.

Это объясняется тем, что состав бетонной смеси подбирают исходя из объемной массы заполнителей в намокнутом состоянии. Между тем при вибрировании происходит уплотнение заполнителей, и в первую очередь, крупного заполнителя, имеющего большую массу. Как правило, при этом наблюдается некоторый избыток цементного (цементно-песчаного) раствора, который выделяется на поверхность.

Расчет ведется с учетом удельной поверхности заполнителей. Ход расчета следующий: принимаем, что емкость  $V$  объемом  $1 \text{ м}^3$  загружена крупным заполнителем с коэффициентом пустотности  $\xi_{кр}$ . Тогда объем пустот крупного заполнителя составит

$$V'_{кр} = V \xi_{кр}$$

Этот объем должен быть заполнен песком

$$V_n = V'_{кр}$$

Объем пустот песка при коэффициенте пустотности  $\xi_{п}$  составит:

$$V'_n = V_n \xi_n$$

Естественно, что этот объем должен быть заполнен цементным тестом

$$V'_{ц.т} = V'_n$$

Умножив объем заполнителей на их объемные массы в намокнутом состоянии, получим массы материалов

$$G_{кр} = V \gamma_{кр.об} ;$$

$$G_n = V_n \gamma_{п.об} .$$

Умножив значение удельных поверхностей заполнителей на их соответствующие массы, получим поверхности заполнителей

$$S_{кр} = G_{кр} S_{кр.уд} ;$$

$$S_n = G_n S_{п.уд} .$$

Общая поверхность заполнителей

$$S = S_{кр} + S_n$$

должна быть покрыта пленкой цементного теста толщиной 10 мкм.

Тогда расход цементного теста, необходимого для обволакивания зерен заполнителей, составит

$$V_{ц.т.л} = \delta \cdot S.$$

Объем цементного теста для заполнения пор песка и обволакивания зерен заполнителей будет равен

$$V_{ц.т} = V_{ц.т.п} + V_{ц.т.л}.$$

Зная величину В/Ц, определим расход цемента для приготовления необходимого объема цементного теста

$$Ц = \frac{V_{ц.т}}{\frac{1}{\gamma_{ц.т.}} + \frac{B}{C}}$$

Сложив полученные объемы материалов, получим, что суммарный объем несколько превышает 1 м<sup>3</sup>. Тогда, разделив массы материалов на объем бетонной смеси с избытком, получим расход материалов для приготовления 1 м<sup>3</sup> бетона, т.е.

$$V_{бет} = \frac{G_{кр}}{V + V_{ц.т.л}} + \frac{G_n}{V + V_{ц.т.л}} + \frac{G_{п.п}}{V + V_{ц.т.л}} + \frac{B}{V + V_{ц.т.л}} = 1000.$$

Поясним расчет на числовом примере.

Для приготовления бетона приняты материалы со следующими характеристиками:

Плотность, г/см <sup>3</sup> :			
цемента	$\gamma_{ц}$	.....	3,0
щебня	$\gamma_{щ}$	.....	2,68
песка	$\gamma_{п}$	.....	2,60
Объемная масса в насыпном состоянии, г/см <sup>2</sup> :			
щебня	$\gamma_{об.щ}$	.....	1,41
песка	$\gamma_{об.п}$	.....	1,56
Удельная поверхность, см <sup>2</sup> /г:			
щебня	$S_{щ}$	.....	5
песка	$S_{п}$	.....	80
Пористость:			
щебня	$\epsilon_{щ} = \frac{\gamma_{щ} - \gamma_{об.щ}}{\gamma_{щ}}$	.....	0,475

$$\text{песка } \varepsilon_n = \frac{\gamma_n^* - \gamma_{об.п.}}{\gamma_n^*} \dots \dots \dots 0,40$$

Толщина пленки цементного теста  $\delta$ , обволакивающей зерна заполнителей, принимается равной 10 мкм или 0,001 см.

Итак, если щебень занимает объем 1 м<sup>3</sup>, то объем его пустот составит

$$V'_{щ} = 1000 \times 0,475 = 475 \text{ л.}$$

Этот объем должен быть заполнен песком

$$V_n = 475 \text{ л.}$$

Объем пустот песка

$$V'_n = 475 \times 0,40 = 190 \text{ л}$$

должен быть заполнен цементным тестом.

Таким образом, объем цементного теста будет равен

$$V'_{ц.т.} = 190 \text{ л.}$$

По имеющимся объемам и объемным массам определим их расход

$$G_{щ} = 1000 \times 1,41 = 1410 \text{ кг (1410000 г);}$$

$$G_n = 475 \times 1,56 = 740 \text{ кг (740000 г).}$$

Общая поверхность заполнителей составит

$$S = S_{щ} + S_n = 1,41 \times 10^6 \times 5 + 0,74 \times 10^6 \times 80 = (7,1 + 59,5) \times 10^6 = 66,6 \times 10^6 \text{ см}^2.$$

Тогда объем цементного теста, обволакивающего зерна заполнителей, будет равен

$$V_{ц.т.} = 66,6 \times 10^6 \times 1 \times 10^{-3} = 66,6 \text{ л.}$$

Общий объем цементного теста

$$V_{ц.т.} = V'_{ц.т.} + V_{ц.т.} = 190 + 66,6 = 256 \text{ л.}$$

Определим в первом приближении водоцементное отношение.

Принимаем, что марка используемого цемента М 400 (ГОСТ 10178-62<sup>к</sup>), а марка бетона в возрасте 180 сут. должна составить 300 кгс/см. Тогда прочность в возрасте 28 сут. составит [43]

$$R_{28} = \frac{180}{1,4} = 200 \text{ кгс/см}^2.$$

Водоцементное отношение определили по формуле НИИЖБ<sup>ж</sup>

$$B/C = \frac{0,45 \frac{R_u}{R_c}}{1 + 0,18 \frac{F_A}{R_c}} = \frac{0,45 \times \frac{400}{200}}{1 + 0,18 \times \frac{400}{200}} = \frac{0,9}{1 + 0,36} = 0,66.$$

Тогда расход цемента составит;

$$C = \frac{V_{ц.т.}}{\frac{1}{\gamma_{ц}} + \frac{B}{C}} = \frac{256}{0,35 + 0,66} = \frac{256}{0,99} = 259 \text{ кг.}$$

Расход воды

$$B = 259 \times 0,66 = 171 \text{ л.}$$

Для определения расхода материалов на приготовление 1 м<sup>3</sup> бетонной смеси определяем общий объем бетонной смеси

$$V_{\text{бет}} = 1000 + 66 = 1066 \text{ л.}$$

Проверяем  $V_{\text{бет}}$  по абсолютным объемам

$$V_{\text{бет}} = \frac{1410}{2,68} + \frac{740}{2,60} + \frac{259}{3,0} + 171 = 525 + 285 + 86 + 171 = 1067 \text{ л.}$$

Расход материалов на приготовление 1 м<sup>3</sup> бетонной смеси (бетона марки 300 в возрасте 180 сут.) при марке цемента М 400 (ГОСТ 10178-82<sup>ж</sup>) составит (в кг):

$$C = \frac{259}{1,066} = 243;$$

$$Ш = \frac{1410}{1,066} = 1320;$$

$$П = \frac{740}{1,066} = 695;$$

$$B = \frac{171}{1,066} = 160;$$

$$\alpha = \frac{\frac{П}{\gamma_{п}}}{\frac{П}{\gamma_{п}} + \frac{B}{\gamma_{ц}}} = \frac{\frac{695}{2,60}}{\frac{695}{2,60} + \frac{1320}{2,68}} = \frac{267}{267 + 492} = \frac{267}{769} = 0,35.$$

ж) Водоцементное отношение может быть также определено по формуле ЕНИЖелезобетона:

$$B/C = \frac{0,23 R_u + 100}{R_c + 80}.$$

Объемная масса бетонной смеси 2418 кг.

Приведенный расчет показывает, что содержание цемента в бетоне лимитируется пустотностью смеси заполнителей и будет находиться в пределах 300 кг на 1 м<sup>3</sup> бетона. Поэтому для получения нужной марки бетона лучше всего использовать цементы различных марок или изменять водоцементное отношение.

Полевой состав бетонной смеси рассчитывают с учетом влажности заполнителей. При этом для сохранения вычисленного В/Ц и заданной прочности бетона необходимо расход воды, полученный при расчете, уменьшить на количество воды, содержащейся в заполнителях, а сухой песок и крупный заполнитель заменить влажными.

Предположим, что влажность песка 3%, а щебня 1%, тогда количество воды в песке  $V_1 = 695 \times 0,03 = 20,8$  кг, в щебне  $V_2 = 1320 \times 0,01 = 13,2$  кг. Общее количество воды составит

$$V = V_1 + V_2 = 20,8 + 13,2 = 34 \text{ кг.}$$

Производственный состав бетонной смеси на 1 м<sup>3</sup> будет следующим, кг:

цемент	243
вода	160 - 34 = 126
песок	695 + 21 = 716
щебень	1320 + 13 = 1333
<hr/>	
Всего	2418

Таким образом, объемная масса бетонной смеси не изменяется.

При введении в бетонную смесь воздухововлекающих добавок расход материала следует определять с учетом вовлеченного в смесь воздуха.

Обычно содержание вовлеченного воздуха при введении добавок колеблется от 3 до 5%. Примем содержание воздуха равным 4%, тогда объем воздуха в суммарном объеме бетонной смеси составит:

$$V_{\text{в}} = 1066 \times 0,04 = 42,6 \text{ л.}$$

Общий объем смеси будет равным:

$$V_{\text{бет}} = 1066 + 42,6 = 1109 \text{ л.}$$

Расход материалов для приготовления 1 м<sup>3</sup> бетонной смеси при введении воздухововлекающих добавок составит ( в кг):

$$\text{цемент} \quad \frac{259}{1,109} = 233$$

$$\text{щебень} \quad \frac{1410}{1,109} = 1270$$

$$\text{песок} \quad \frac{740}{1,109} = 666$$

$$\text{вода} \quad \frac{171}{1,109} = 154$$

Проверим значение  $V_{бет}$  по абсолютным объемам

$$V_{бет} = \frac{1270}{2,68} + \frac{666}{2,60} + \frac{233}{3,0} + 154 + 40 = 473 + 256 + 77 + 154 + 40 = 1000 \text{ л,}$$

следовательно, при полученных расходах бетонная смесь занимает объем 1 м<sup>3</sup>.

Объемная масса бетона будет равна 2323 против 2418 кг, т.е. при введении воздуховолекающих добавок объемная масса бетона несколько уменьшается.

#### П Р И Л О Ж Е Н И Е 4

##### ОПРЕДЕЛЕНИЕ УДЕЛЬНОЙ ПОВЕРХНОСТИ ПЕСКА

Удельная поверхность песка определяется согласно ГОСТ 8735-65. В случае отсутствия прибора удельная поверхность может быть приближенно определена по табл. I [3] на основании данных гранулометрического состава.

Пример расчета. Удельная поверхность речного песка, определенная согласно ГОСТ 8735-65, составляет 77 см<sup>2</sup>/г. Имея гранулометрический состав песка, определим поверхность каждой фракции путем умножения процентного содержания фракции на ее удельную поверхность (табл. 2). Сложив полученные результаты и разделив сумму на 100, получим удельную поверхность песка.

Т а б л и ц а    I

## Физические свойства песков

Размер фракций песка, мм	Средний размер зерен, мм	Морской песок						Речной песок						Кварцевый песок					
		плотность, г/см <sup>3</sup>	кажущаяся плотность, г/см <sup>3</sup>	удельная поверхность, см <sup>2</sup> /г	водопоглощение, %			плотность, г/см <sup>3</sup>	кажущаяся плотность, г/см <sup>3</sup>	удельная поверхность, см <sup>2</sup> /г	водопоглощение, %			плотность, г/см <sup>3</sup>	кажущаяся плотность, г/см <sup>3</sup>	удельная поверхность, см <sup>2</sup> /г	водопоглощение, %		
					общее	поверхность	порами				общее	поверхность	порами				общее	поверхность	порами
5-2,5	3,33	-	-	-	-	-	-	2,6	2,5	9,4	1,914	0,374	1,54	2,65	2,62	7,4	0,72	0,69	0,08
2,5-1,2	1,6	2,6	2,5	17,5	1,36	0,7	0,66	2,6	2,5	20,2	2,07	0,81	1,26	2,65	2,62	18,5	0,788	0,76	0,028
1,2-0,6	0,9	2,64	2,5	31,2	1,86	1,25	0,61	2,6	2,5	37	2,3	1,48	0,82	2,65	2,62	33	1,32	1,32	0
0,6-0,3	0,45	2,65	2,54	58,3	2,89	2,33	0,56	2,6	2,54	72	3,46	2,88	0,58	2,65	2,65	66	2,65	2,65	0
0,3-0,15	0,23	2,65	2,55	108	4,5	4,32	0,18	2,6	2,55	141	6	5,65	0,35	2,65	2,65	129	3,04	3,04	0
0,15-0,088	0,111	2,65	2,55	223	9,12	8,94	0,18	2,6	2,55	293	12,01	17,7	0,31	2,65	2,65	261	10,4	10,4	0



Физические свойства щебня и гравия

Заполнитель	Размер фракций, мм																							
	60-40						40-20						20-10						10-5					
	кажущаяся плотность, г/см <sup>3</sup>	удельная поверхность, см <sup>2</sup> /г	водопоглощение, %			пористость, %	кажущаяся плотность, г/см <sup>3</sup>	удельная поверхность, см <sup>2</sup> /г	водопоглощение, %			пористость, %	кажущаяся плотность, г/см <sup>3</sup>	удельная поверхность, см <sup>2</sup> /г	водопоглощение, %			пористость, %	кажущаяся плотность, г/см <sup>3</sup>	удельная поверхность, см <sup>2</sup> /г	водопоглощение, %			пористость, %
общее			поверхностью	порами	общее				поверхностью	порами	общее				поверхностью	порами	общее				поверхностью	порами	общее	
Гранитный щебень	2,67	0,75	0,75	0,21	0,5	0,9	2,67	1,35	0,77	0,27	0,5	0,9	2,67	2,7	0,92	0,5	0,42	0,85	2,67	5,4	1,21	0,81	0,4	0,83
Базальтовый щебень	2,64	0,78	1,56	0,156	1,404	3,8	2,64	1,4	1,68	0,28	1,4	3,7	2,64	2,72	1,94	0,54	1,4	3,4	2,64	5,43	2,1	0,81	1,28	3,4
Известняковый щебень	2,6	0,76	1,24	0,152	1,09	1,27	2,6	1,41	1,38	0,283	1,1	1,27	2,6	2,82	1,5	0,565	0,95	1,2	2,6	5,4	1,6	0,8	0,8	1,2
Щебень из песчаника	2,45	0,78	4,76	0,16	4,6	8	2,45	1,42	4,8	0,22	4,52	8	2,45	2,68	4,9	0,58	4,32	8	2,45	5,3	4,96	0,8	4,16	7,2
Гравий речной	2,6	0,58	1,12	0,12	1	1,64	2,6	1,16	1,24	0,24	1	1,64	2,6	2,31	1,38	0,48	0,9	1,6	2,6	4,38	1,46	0,66	0,8	1,52

Примечание. Таблица составлена по данным М.Г.Элбакидзе, И.А.Киреевко и Д.Н.Ахвердова [29].

Т а б л и ц а 2

Размер фракций песка, мм	Содержание, фракций, %	Удельная поверхность фракций (по табл. I), $\text{см}^2/\text{г}$	Поверхность фракций S, $\text{см}^2$	Удельная поверхность песка $S/100$ , $\text{см}^2/\text{г}$
5-2,5	3,7	9,4	35	
2,5-1,2	9,8	20,2	198	
1,2-0,6	41,6	37,0	1540	$\frac{7303}{100} = 73$
0,6-0,3	25,2	72,0	1810	
0,3-0,14	13,5	141,0	1900	
> 0,14	6,2	293,0	1820	
$\Sigma = 7303$				

Таким образом, удельная поверхность, определенная расчетным путем, близка к полученной по ГОСТ 8735-65.

Аналогично определяют удельную поверхность крупного заполнителя.

## П Р И Л О Ж Е Н И Е 5

## ВЫБОР СОСТАВА БЕТОННОЙ СМЕСИ

Выбор составов бетонных смесей производится по методике, предложенной А.А.Щадриним [29]. По этой методике определяются зависимости между:

- а) удобоукладываемостью и В/Ц при постоянных расходах цемента;
- б) удобоукладываемостью и расходами цемента при постоянных значениях В/Ц;
- в) прочностью и В/Ц при постоянных расходах цемента;
- г) прочностью и расходами цемента при постоянных значениях В/Ц;
- д) прочностью бетона и В/Ц в функции удобоукладываемости.

Достаточно иметь результат испытаний трех серий составов бетонной смеси с одним значением В/Ц и отличающихся только расходами цемента и соответствующими им значениями доли песка в смеси заполнителей, чтобы получить зависимость между показателями удо-

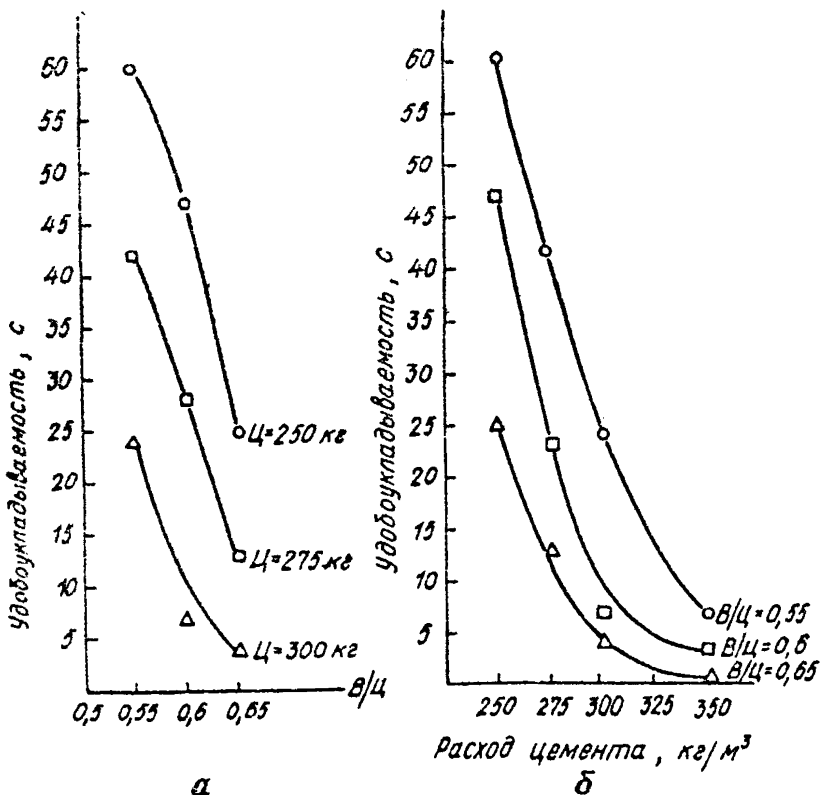


Рис. 1. Зависимость жесткости бетонной смеси от водоцементного отношения (а) и расхода цемента (б). Песок  $M_K=I,0$ ; цемент  $M 500$

букладываемости в секундах и расходом цемента для данного значения В/Ц. В итоге, имея результаты дополнительных испытаний еще для двух значений В/Ц с теми же расходами цемента, можно получить зависимость между показателем удобукладываемости и В/Ц для данного расхода цемента.

Учитывая специфику работ по подводному бетонированию, необходимо определить текучесть бетонной смеси под действием вибрирования в лотке (см.рис.2 инструкции) с целью выявления зависимости между:

- а) текучести и В/Ц при постоянных расходах цемента;
- б) текучести и расходами цемента при постоянных значениях В/Ц

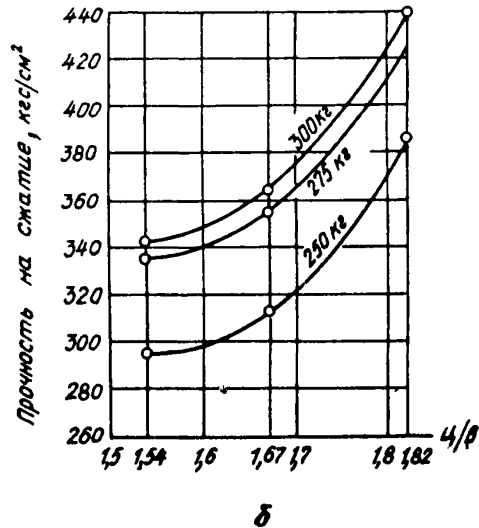
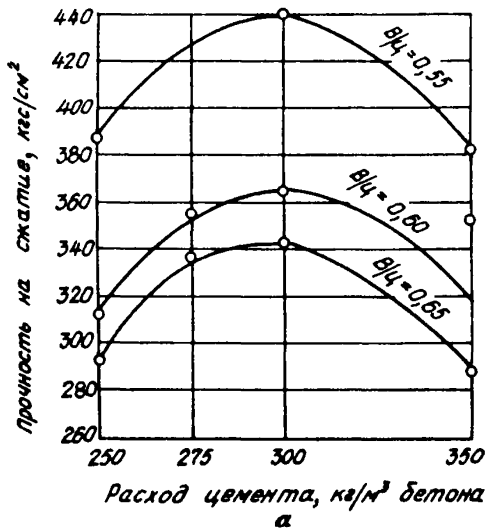


Рис. 2. Зависимость прочности бетона на песке  $M_{II} = I, 0$ : а-от расхода цемента; б-от цементно-водного отношения. Возраст бетона<sup>к</sup> 180 суток

ФОРМЫ записи экспериментальных данных по методу А.А.Щадрина

Группа	Серия	Расход цемента, кг/м <sup>3</sup>	$\gamma$	В/Ц	Осадка ионуса, см	Жесткость, с	Текущая пластичность, с	Прочность на сжатие, кгс/см <sup>2</sup>		Прочность на растяжение, кгс/см <sup>2</sup>	
								28 сут.	180 сут.	28 сут.	180 сут.
I	I			(В/Ц) <sub>I</sub>							
	2	Ц <sub>1</sub>	1	(В/Ц) <sub>2</sub>							
	3			(В/Ц) <sub>3</sub>							
II	I			(В/Ц) <sub>I</sub>							
	2	Ц <sub>2</sub>	2	(В/Ц) <sub>2</sub>							
	3			(В/Ц) <sub>3</sub>							
III	I			(В/Ц) <sub>I</sub>							
	2	Ц <sub>3</sub>	3	(В/Ц) <sub>2</sub>							
	3			(В/Ц) <sub>3</sub>							

Таким образом, требуется изготовить девять составов бетонной смеси, разделенных на три группы (по три серии в каждой).

Для построения зависимостей удобоукладываемости  $U = f(\gamma)$  при постоянном значении водоцементного отношения и  $U = f(\text{В/Ц})$  при постоянном расходе цемента по данным лабораторных испытаний (см. таблицу) на графике (рис. 1, а) строят три кривые, выражающие зависимость показателей удобоукладываемости бетонной смеси от расхода цемента для каждого значения водоцементного отношения (0,55; 0,60; 0,65).

Для построения первой кривой берут показатели удобоукладываемости смеси составов  $\bar{I}-1$ ,  $\bar{II}-1$  и  $\bar{III}-1$ , второй -  $\bar{I}-2$ ,  $\bar{II}-2$ ,  $\bar{III}-2$  и третьей -  $\bar{I}-3$ ,  $\bar{II}-3$  и  $\bar{III}-3$ . Затем на графике (рис. 1, б) строят кривые зависимости показателей удобоукладываемости от водоцементного отношения для каждого расхода цемента (250; 275 и 300 кг/м<sup>3</sup>). Первая кривая строится по показателям удобоукладываемости составов ( $\bar{I}-1$ ,  $\bar{I}-2$  и  $\bar{I}-3$ , вторая -  $\bar{II}-1$ ,  $\bar{II}-2$  и  $\bar{II}-3$  и третья -  $\bar{III}-1$ ,  $\bar{III}-2$  и  $\bar{III}-3$ ).

Методика построения графических зависимостей посредством совмещенной оси ординат в функции двух переменных дает возможность производить интерполяцию для любых промежуточных значений водоцементного отношения и расхода цемента.

Для выявления зависимости прочности бетона от В/Ц и расхода цемента строят кривые, соответствующие трем значениям В/Ц и трем расходам цемента (рис. 2).

Первую кривую строят по значениям прочности бетона составов  $\bar{I}-1$ ,  $\bar{I}-2$  и  $\bar{I}-3$ , вторую -  $\bar{II}-1$ ,  $\bar{II}-2$  и  $\bar{II}-3$  и третью -  $\bar{III}-1$ ,  $\bar{III}-2$  и  $\bar{III}-3$ .

Для получения возможности производить графическую интерполяцию зависимости прочности бетона от Ц/В при любом расходе цемента по имеющимся трем данным на рис. 2, а строят зависимости прочности от расхода цемента для каждого принятого значения В/Ц. Первую кривую строят по данным составов бетона  $\bar{I}-1$ ,  $\bar{II}-1$  и  $\bar{III}-1$ , вторую -  $\bar{I}-2$ ,  $\bar{II}-2$  и  $\bar{III}-2$  и третью -  $\bar{I}-3$ ,  $\bar{II}-3$  и  $\bar{III}-3$ .

Аналогично строятся графики зависимости текучести бетонной смеси в лотке от В/Ц и расхода цемента (рис. 3).

На основе результатов испытаний и их графической обработки (см. рис. 1-3) можно построить обобщенный график (рис. 4).

Имея графические зависимости показателей удобоукладываемости от расходов цемента, нетрудно построить линии "изожесткостей" в функции расхода цемента и водоцементного отношения. Эти линии, выражающие определенные величины жесткости при всех возможных значениях В/Ц и расхода цемента, построены на рис. 4 по данным графика, представленного на рис. 1.

При наличии зависимости прочности бетона от В/Ц на этом же графике (см. рис. 4) можно построить линии "изопрочностей" в функции водоцементных отношений и расходов цемента. Линии "изопрочностей" выражают определенные величины прочности при всех возможных значениях В/Ц и расходах цемента. Если нанести линии "изожесткостей" в одних координатных осях (В/Ц и Ц) с линиями "изопрочностей", назначение любых составов бетонов по заданной их прочности и требуемому показателю удобоукладываемости не представляет затруднений.

К примеру, одинаковой жесткостью 20 с будут обладать составы со следующими расходами на  $1 \text{ м}^3$  бетона и В/Ц:

- 1) Ц = 290 кг, В/Ц = 0,58;
- 2) Ц = 285 кг, В/Ц = 0,597;
- 3) Ц = 275 кг, В/Ц = 0,625.

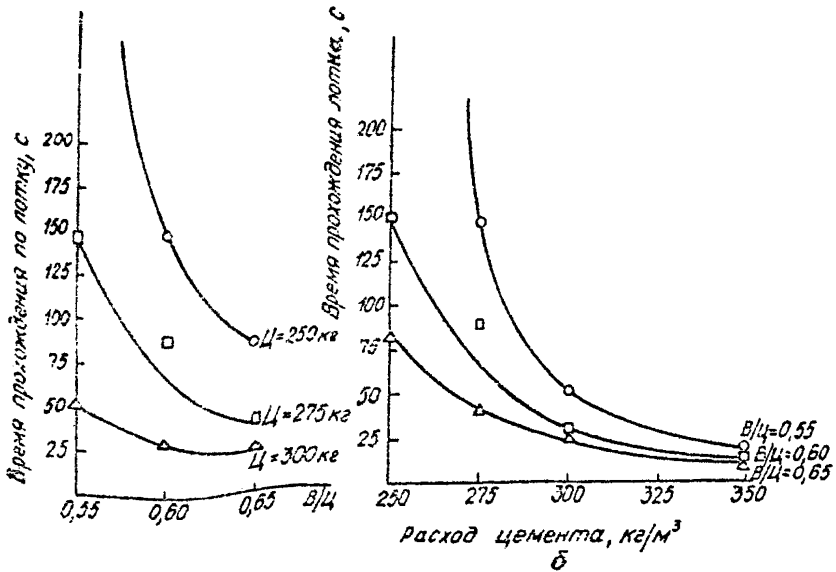


Рис. 3. Зависимость времени прохождения бетонной смеси по лотку при выбиривании от водоцементного отношения (а) и расхода цемента (б).  
песок  $M_K=1,0$ ; цемент М 500

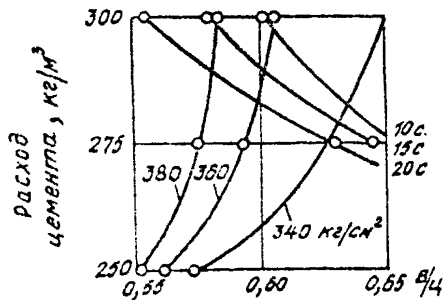


Рис. 4. Зависимость прочности бетона от удобоукладываемости, расхода цемента и водоцементного отношения на песке  
 $M_K=1,0$

Прочность этих составов будет соответственно равна 380, 360 и 340 кгс/см<sup>2</sup>.

Если же требуется определить составы, обладающие одинаковой прочностью, то по графику прочностью 360 кгс/см<sup>2</sup> будут обладать следующие составы:

- 1) Ц = 285 кг, В/Ц = 0,597;
- 2) Ц = 290 кг, В/Ц = 0,50.
- 3) Ц = 295 кг, В/Ц = 0,603.

Жесткость этих бетонов будет соответственно равна 20, 15 и 10 с.

## П Р И Л О Ж Е Н И Е 6

### ХАРАКТЕРИСТИКИ АВТОБЕТОНОСМЕСИТЕЛЕЙ

	С-1036Б	СБ-92
<b>Объем, м<sup>3</sup>:</b>		
готового замеса .....	2,6	3,5
смесительного барабана .....	6,1	6,1
<b>Угловая скорость смесительного барабана, об/мин:</b>		
при загрузке и перемешивании.....	8,5-12	9-14,5
при разгрузке .....	6-8,5	6,5-10,1
<b>Время, мин:</b>		
перемешивания .....	До 20	До 20
разгрузки .....	До 15	До 15
<b>Высота загрузки материала, мм.....</b>	3420	3520
<b>Угол поворота разгрузочного лотка, град:</b>		
в горизонтальной плоскости .....	180	180
в вертикальной плоскости .....	60	60
<b>Емкость бака для воды, л .....</b>	630	850
<b>Производительность, м<sup>3</sup>/ч .....</b>	10	10
<b>Двигатель смесителя:</b>		
тип .....	D-37Б	D-37Б
мощность, л.с. ....	40	50
<b>Масса автомобиля, кг:</b>		
порожнего .....	9100	12300
загруженного .....	15250	22300
<b>Габаритные размеры, мм:</b>		
длина .....	6630	8030
ширина .....	2630	2650
высота .....	3420	3520

Изготовитель - Славянский завод строительных машин.



## СВОДНЫЕ ТЕХНИЧЕСКИЕ ДАННЫЕ О КРАНАХ

Т а б л и ц а I

## Технические данные о пневмоколесных кранах

Марка привод	Грузо- подъем- ность, т вылет крюка, м	Скорость				Мощность двигате- ля внут- реннего сторона, кВт, л.с.	Количество элек- тродви- гателей общая мощность, кВт	Количество генераторов общая мощность, кВт	Число осей шасси- общее веду- щих	Масса крана, т
		подъема груза, м/мин	опуска- ния гру- за, м/мин	враще- ния по- ворот- ной части, об/мин	передви- жения крана, км/ч					
I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	II
КС-5363 (К-255А) ДЭ	25 4,5	0,3-7	-	0,1-1,6	18	120	5 115	2 61,5	2 2	33
МКП-25 ДЭ	25 4,5-5	0,9-6	1,1-3	0,56	2; 7,5	100	6 88	1 52	2 2	39
МКП-16 ДЭ	16 4	0-1,9	0-1,9	1,52-2,42	65	240	4 79	3 54,2	3 2	26
КС-4361 (К-161) ДМ	16 3,75	0-10	0-20	0,5-2,8	14,7	75	-	-	2 2	23,7
МКП-16 ДМ	16 4,1	5,6-11	0-11	0,84-1,77; 13,5	7; 13,5	60	-	-	2 2	24

Продолжение табл. I

I	!	2	!	3	!	4	!	5	!	6	!	7	!	8	!	9	!	10	!	11
<u>KC-4362</u> <u>(K-I66)</u> ДМ		$\frac{16}{3,8}$		1,5-6		$\frac{0,7-II}{0,1-4,3}$		0,4-I,1		15		75		$\frac{5}{42,5}$		$\frac{1}{50}$		$\frac{2}{2}$		23
<u>K-I23</u> ДМ		$\frac{12}{4,2}$		7,5-53,4		3,65-26,7		0,65-4,7		9,2-II,4		54		-		-		$\frac{2}{1}$		23
<u>K-I24</u> ДМ		$\frac{12}{4,2}$		4,4-4,5		2,13-21,9		0,65-4,2		$\frac{1,85;}{3,7-10}$		55		-		-		$\frac{2}{1}$		22
<u>K-I02</u> ДМ		$\frac{10}{4}$		19,5		9,75		3		7,28		80		-		-		$\frac{3}{2}$		25
<u>K-I06</u> ДМ		$\frac{10}{4}$		3,5-10		0,39-10,4		0,5-1,5		45		64		$\frac{5}{62,5}$		$\frac{1}{30}$		$\frac{1}{1}$		22
<u>МКП-10</u> ДМ		10		2,92-17,5		2,92-17,52		0,3-2,16		20		75		-		-		$\frac{2}{1}$		16

- 14 -

Таблица 2

## Технические данные о кранах на гусеничном ходу

Марка привода	Грузоподъемность, т вылет крана, м	Скорость				Количество для двигателей внутреннего сгорания, л.с.	Количество до электродвигателей, кВт	Количество во генераторов, кВт	Масса крана, т
		подъема груза, м/мин	опускания груза, м/мин	вращения поворотной платформы, об/мин	передвижения крана, км/ч				
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
<u>ДЭК-25Г</u>	<u>25</u>	2 и 10	2 и 10	1,5	0,81	<u>1</u>	<u>6</u>	<u>1</u>	36,35
ДЭ	4,25					108	88	62,5	
<u>ДЭК-25I</u>	<u>25</u>	1 и 10	1 и 10	0,3-1	1	<u>1</u>	<u>6</u>	<u>1</u>	36,12
ДЭ	4,75					108	85,5	62,5	
<u>МРТ-25</u>	<u>25</u>	0,9 и 6	1,1; 3 и 6,6	0,5	0,75	<u>1</u>	<u>6</u>	<u>1</u>	38
ДЭ	4					100	67,2	50	
<u>МСТ-25БР</u>	<u>25</u>	0,365 и 7,25	0,4; 3,5 и 7,73	0,3 и 1	0,846 и 1,05	<u>1</u>	<u>7</u>	<u>1</u>	38,85
ДЭ	5					108	85	50	
<u>Э-1254</u>	<u>20</u>	6,9 и 24	6,9 и 24	1,4 и 4,8	0,4 и 1,5	<u>1</u>	-	-	39,1
ДМ	4					120			
<u>К-20I</u>	<u>20</u>	10	0,3-8	0,5-1,5	1,5	<u>1</u>	<u>8</u>	<u>1</u>	40
ДЭ	4					100	160,5	60	

Продолжение табл. 2

	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
<u>Э-1258Б</u>		<u>20</u>	1,8 м	2 м 16	0,55 м	0,19 м	<u>1</u>	-	-	40
ДМ		4	14,4		4,28	1,53	<u>130</u>			
<u>МКГ-16</u>		<u>16</u>	1,23 м	1,44;	0,66	0,54	<u>1</u>	<u>6</u>	<u>1</u>	28,5
ДЭ		4	8,00	3,9; 8,75			<u>60</u>	<u>59,2</u>	<u>30</u>	
<u>МКГ-16М</u>		<u>16</u>	5,6 м	0-5,6;	0,8 м	1 м 3	<u>1</u>	-	-	25,5
ДМ		4	11	0-11	1,7		<u>75</u>			
<u>Э-801</u>		<u>15</u>	14,5 м	17,2 м	1,16 м	1,45 м	<u>1</u>	-	-	28,9
ДМ		3,8	29	29,8	3,1	2,17	<u>100</u>			
<u>МКГ-10А</u>		<u>10</u>	3; 7;	3; 7; 8;	0,3; 0,7; 0,87; 1,78		<u>1</u>	-	-	20
ДМ		4	8; 3; 17	3; 17	0,83; 1,7	2,1; 4,35	<u>75</u>			

Таблица 3

## Технические данные об автомобильных кранах

Марка привод	Грузо- подъем- ность, т вылет стрелы крана, м	Скорость			перед- виже- ния крана, км/ч	Колличес- тво дви- гателей внутрен- него сго- рания, мощность, л.с.	Колличес- тво элект- родви- гателей мощность, кВт	Колличес- тво гене- раторов мощность, кВт	Класс автомо- биля	Масса крана, т
		подъема груза, м/мин	опуска- ния гру- за, м/мин	вращения поворот- ной час- ти, об/мин						
I	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
<u>КА-16</u> М	<u>16</u> 3,9	2,7-40	0-40	0,3-1,08	50	<u>1</u> 215	-	-	КрАЗ-257	23,55
<u>К-16С</u> ИС	<u>16</u> 3,9	1,33-12,8	5-22,5	0,5-1	50	<u>1</u> 215	<u>4</u> 33	<u>1</u> 30	КрАЗ-257	21,8
<u>К-10С</u> ИС	<u>10</u> 4	3,5-15	6,5-12	0,5-1,5	35	<u>1</u> 125	<u>4</u> 33	<u>1</u> 30	ЯАЗ-210	22,8
<u>МАЗ-200</u> М	<u>10</u> 4	4-40	0,40	0,3-1,69	50	<u>1</u> 180	-	-	МАЗ-200 МАЗ-500А	14,8
<u>КС-3501</u> М	<u>10</u> 4	0,5-14,5	0,5-14,5	0,1-2,58	50	<u>1</u> 180	-	-	МАЗ-500	13,3
<u>КС-3502А</u> I	<u>10</u> 4	1,2-10	0,2-10	0,1-1,6	50	<u>1</u> 180	I гидро- насос и 3 гидро- мотора	-	-	-

ТЕХНИЧЕСКАЯ ХАРАКТЕРИСТИКА ГЛУБИНЫХ ВИБРАТОРОВ  
СО ВСТРОЕННЫМ ЭЛЕКТРОДВИГАТЕЛЕМ

Вибратор .....	ИВ-59 (С-825)	ИВ-60 (С-826)
Наружный диаметр корпуса, мм .....	114	133
Система вибрационного механизма...	Дебалансная	
Момент дебаланса, кг·см .....	1,3	2,22
Частота колебаний в минуту .....	5800	
Вынуждающая сила, кгс .....	500 (4950)	800 (7840)
Длина рабочей части, мм .....	420	430
Общая длина вибратора, мм .....	1200	1270
Масса, кг .....	29	29
Гарантийный моторесурс, ч .....	500	
Тип электродвигателя .....	Трехфазный асинхронный с короткозамкнутым ро- тором	
Частота тока, Гц .....	200	
Напряжение, В .....	36	
Угловая скорость, об/мин .....	5800	
Мощность, кВт .....	0,6	1,1
Режим работы .....	Повторно-кратковремен- ный ПВ-60%	
Изготовитель - Ярославский завод "Красный Маяк"		

ТЕХНИЧЕСКАЯ ХАРАКТЕРИСТИКА ВЫСОЧАСТОТНОГО  
ПРЕОБРАЗОВАТЕЛЯ ТОКА И-75Б

Мощность, кВт:	
потребляемая .....	3,8
отдаваемая .....	4,0
Напряжение, В:	
первичное .....	380/220
вторичное .....	36 ± 10%

Частота тока, Гц:

первичная .....	50
вторичная .....	200
Ток, А:	
потребляемый .....	10/17,3
отдаваемый .....	67
Угловая скорость, об/мин:	
синхронная .....	3000
при загрузке .....	2800
Масса, кг .....	63

Изготовитель—Выборгский завод "Электроинструмент".

нн

## П Р И Л О Ж Е Н И Е I O

### СПОСОБ ПАРАЛЛЕЛЬНОГО СОЕДИНЕНИЯ ВЫСОКОЧАСТОТНЫХ ПРЕОБРАЗОВАТЕЛЕЙ ТОКА

Ввиду того, что по выводным концам генераторов преобразователей нельзя судить о порядке следования фаз, для правильного параллельного соединения двух преобразователей необходимо использовать три фазные лампы (контрольные лампы напряжением 36 В). Одни концы ламп крепят на три клеммы первого генератора, а другие — нависывают на клеммы второго. Путем смены клемм достигается такое положение, когда все три фазные лампы одновременно потухают и загораются, что говорит о параллельности включения фаз генераторов.

Включение вибратора производится, когда лампы потухнут, так как в этом случае напряжение между ними будет равно нулю. Необходимо отметить, что после запараллеливания генераторов лампы не удаляются.

Этот способ включения называется "включением на потухание".





ПОЛЕВОЙ ЖУРНАЛ ЛАБОРАТОРИИ

(наименование организации)

Объект бетонирования

Дата: начало бетонирования

конец бетонирования

Дата время	Сведения о бетоне (состав, проектируемая прочность, осадка, текучесть)	Фактическая характеристика смеси				Фактическая прочность бетона						Сведения о внешних факторах			
		осадка, см	температура, °С	жесткость, с	текучесть, с	количество образцов	номинального хранения	водного хранения	в возрасте, сут.			температура		волнение, балл	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
									28	90	180				

## Л и т е р а т у р а

1. А б л о ч к и н Э.А. Опыт подводного заполнения бетоном скважин и оболочек фундаментов опор моста. "Транспортное строительство", 1962, № 8.

2. А д а м о в и ч А.Н., К о л т у н о в Д.В. Цементация оснований гидросооружений. М.-Л., 1964.

3. А х в е р д о в И.Н. Высокопрочный бетон. М., Госэнергоиздат, 1961.

4. Бетонные и железобетонные конструкции монолитные. Общие правила производства и приемки работ. СНиП II-21-75.

5. Временные технические правила по производству подводного бетонирования способом вертикально перемещающейся трубы (ВПТ). М., Изд-во Минтрансстроя и Минморфлота СССР, 1956.

6. Временные технические правила по производству подводного бетонирования при возведении и восстановлении морских гидротехнических сооружений. М., "Морской транспорт", 1947.

7. Временные указания по возведению заглубленных насосных станций и водозаборов способом "сборная стена в грунте". РСН 272-74. Киев, 1974.

8. Вяжущие материалы неорганические и добавки для бетонов и растворов. СНиП I-B.2-69.

9. Д м и т р и е в с к и й В.И. Подводное бетонирование. М., "Морской транспорт", 1972.

10. Е ф р е м о в М.Г., Т е р - Г а л у с т о в С.А. Опыт бурения и бетонирования под глинистым раствором опор глубокого заложения. М., Госстройиздат, 1958.

11. К у р о ч к и н С.Н. Подводное бетонирование. Способ ВПТ. "Труды ЦНИИМФ", 1951, вып. 3.

12. К у р о ч к и н С.Н. Применение подводного бетонирования в портовом гидротехническом строительстве. М., "Морской транспорт", 1961.

13. М а к - М и л л а н Ф.Р. Основные принципы приготовления бетона. М.-Л., ОНТИ, 1935.

14. Насосы. Каталог-справочник. М.-Л., Машиз, 1960.

15. Основания и фундаменты. Правила производства и приемки работ. СНиП III-9-74.

16. Подводное бетонирование. Указания по подбору составов растворов и бетонов. М., Госэнергоиздат, 1952.

17. Подъемно-транспортное оборудование для монтажных и специальных работ. Справочник по специальным работам. М., Стройиздат, 1974.

18. Рекомендации по оценке качества бетона гидротехнических сооружений по кернам. М., "Энергия", 1968.

19. Рекомендации по возведению заглубленных сооружений и конструкций методом "стена в грунте". Киев, 1973. (НИИСП УССР).

20. Рекомендации по проектированию заглубленных сооружений, возводимых методом "стена в грунте". Киев, 1973. (НИИСК УССР).

21. Рекомендации по технологии строительства подземных сооружений способом "стена в грунте" с применением гидромеханизированного трамблекопателя. М., 1972. (ЦЕНТИ Минмонтажспецстроя СССР).

22. Р о ж д е с т в е н с к и й Н.А., Ш а п и р о И.А. Устройство днища опускного колодца методом подводного бетонирования. — "Строительная промышленность", 1953, № 10.

23. Р о м а н о в Д.А. Бетонирование фундаментов подушек подвода способом. — "Железнодорожное строительство", 1951, № 6.

24. Руководство по производству бетонных работ. М., Стройиздат, 1975.

25. Руководство по применению глинистых и тампонажных растворов при строительстве способом "стена в грунте". М., 1976. (ЦЕНТИ Минмонтажспецстроя СССР).

26. С а в р и м о в и ч И.А., С т о л ь н и к о в В.В. Подводное бетонирование. М., Госстройиздат, 1939.

27. С а п о ж н и к о в М.Я., Д р о з д о в Н.Е. Справочник по оборудованию заводов строительных материалов. М., Стройиздат, 1970.

28. С и з о в ь.И. Проектирование состава бетона. М., Госстройиздат, 1968.

29. С к р а м т а е в Б.Г., Ш у б е н к и н П.Ф., Б а ж е н о в Ю.М. Способы определения состава бетона различных видов. М., Стройиздат, 1966.

30. Справочник механика ремонтно-строительной организации. М., Стройиздат, 1968.

31. Справочник механика на строительстве. М., Стройиздат, 1967.

32. Справочник лифнера-стоителя. М., Стройиздат, 1935.
33. С т о л ь н и к о в В.В. Вибрационный метод укладки подводного бетона.— "Известия НИИГ", т. 31, Л., 1946.
34. С т о л ь н и к о в В.В. Воздухововлекающие добавки в гидротехническом бетоне. М., Госэнергоиздат, 1953.
35. Строительные машины. Каталог-справочник. М., 1976.
36. Технические указания по проектированию и строительству фундаментов и опор мостов из сборных железобетонных оболочек. ВСН 110-64. М., Оргтрансстрой, 1965.
37. Техника безопасности в строительстве. СНиП Ш-А.11-70.
38. Технические указания по применению воздухововлекающих добавок в гидротехническом бетоне. ВСН 120-63/ГПКЭ и Э СССР. М.-Л., "Энергия", 1964.
39. Технические условия на применение ССБ в качестве пластифицирующей добавки в гидротехническом бетоне. М.-Л., Госэнергоиздат, 1956.
40. Трубы стальные бесшовные горячекатаные. ГОСТ 8732-70.
41. Трубы стальные электросварные. ГОСТ 10704-63<sup>X</sup> - ГОСТ 10707-63.
42. Трубы стальные бесшовные холоднотянутые и холоднокатаные. ГОСТ 8734-58<sup>X</sup>.
43. Указания по подбору составов гидротехнического бетона. М.-Л., Госэнергоиздат, 1963.
44. Указания по проектированию состава гидротехнических бетонов. М.-Л., Госэнергоиздат, 1963.
45. Указания по применению бетона с добавкой концентратов сульфитно-дрожжевой бражки. СН 406-70. М., Стройиздат, 1970.
46. Х а р л а б Д.Ю. Подводное бетонирование с помощью бетонитной вибротрубы.— "Бетон и железобетон", 1956, № 10.

## СО Д Е Р Ж А Н И Е

1. Область применения .....	3
2. Материалы для приготовления бетонной смеси .....	4
3. Общие указания по подбору составов бетонной смеси.....	6
4. Приготовление бетонной смеси .....	8
5. Оборудование .....	9
6. Производство работ .....	22
7. Контроль за бетонированием .....	27
8. Техника безопасности при подводном бетонировании.....	29

### Приложения:

1. Пример определения оптимальной дозировки ЦДБ ...	30
2. Определение нерасплаиваемости бетонной смеси при вибрировании .....	32
3. Пример расчета состава бетонной смеси для под- водной укладки с помощью вибрирования .....	32
4. Определение удельной поверхности песка .....	38
5. Выбор состава бетонной смеси .....	39
6. Характеристики автобетоносмесителей .....	45
7. Сводные технические данные о кранах .....	46
8. Техническая характеристика глубинных вибраторов со встроеным электродвигателем .....	51
9. Техническая характеристика высокочастотного пре- образователя тока И-75Б .....	51
10. Способ параллельного соединения высокочастотных преобразователей тока .....	52
II. Журнал бетонирования.....	53
12. Полевой журнал лаборатории .....	54
Литература .....	55