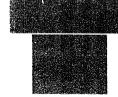


ОРДЕНА ТРУДОВОГО КРАСНОГО ЗНАМЕНИ ВСЕСОЮЗНЫЙ НАУЧНО-ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ, ПРОЕКТНО-ИЗЫСКАТЕЛЬСКИЙ ИКОКТЕРУКТОРОКО-ТЕХНОЛОГИЧЕСКИЙ ИНСТИТУТ ОСНОВАНИЙ И ПОДЗЕМИЫХ СООРУЖЕНИЙ ИМЕНИИ И.М. ГЕРСЕВАНОВА ГОССТРОЯ СССР

Инженерный центр ВНИИОСП

РЕКОМЕНДАЦИИ ПО УСТРОЙСТВУ ПОДЗЕМНЫХ СООРУЖЕНИЙ СПОСОБОМ ОПУСКНОГО КОЛОДЦА В ГРУНТАХ СО СКАЛЬНЫМИ ПРОСЛОЙКАМИ



ОРДЕНА ТРУДОВОГО КРАСНОГО ЗНАМЕНИ ВЕСООЗНИЙ НАУЧНО-ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ, ПРОЕКТНО-ИЗМІСКАТЕЛЬСКИЙ И КОНСТРУКТОРСКО-ТЕХВОЛОГИЧЕСКИЙ ИКСТИТУТ ОСНОВАНИЙ И ПОДЗЕМНЫХ СООРУЖЕНИЙ NAMEN И.М. ГЕРСЕВАЙВА ГОССЕТРИЯ СССРУ

Инженерный центр ВНИИОСП

РЕКОМЕНДАЦИИ ПО УСТРОЙСТВУ ПОДЗЕМНЫХ СООРУЖЕНИЙ СПОСОБОМ ОПУСКНОГО КОЛОДЦА В ГРУНТАХ СО СКАЛЬНЫМИ ПРОСЛОЙКАМИ

### УЛК 624.

Рекомендации распространяются на разработку проектов производства работ и строительство подземных сооружений опособом опускного колодца в грунтах, содержащих скальные прослойки. В них изложены сведения о конструкциих опускных колодцев, их погружении, контроле качества производства работ, а также требовании по технике безопасности.

Рекомендации разработаны Инженерным центром ЕНИИ оснований и подземных сооружений им.Н.М.Герсеванова под руководством канд. техн, каук Ю.А.Березницкого. В работе принимали участие В.М.Руков и Ю.М. Саликов, Б.Б.Михайлова, В.З.Коган и А.А.Арсеньев.

Разработчики приносят благодарность докт. техн. наук, профессору М.И.Смородинову за критические замечания при соотавлении Рекоменцаций.

Рекомендации предназначени для инженерно-технических работников строительных и проектных организаций.

Предложения и замечания по содержанию Рекомендаций направлять по адресу: 109428, Москва, 2-я Институтская ул.,д.6, НИМОСП.

Ордена Трудового Красного Знамени Всесовзный научно-исследовательский, проектно-измокательский и конструкторско-технологический институт оснований и подземных сооружений им. Н.М. 1 Терсеванова, 1991

### I. Обние положения

- 1.1. Настоящие рекомендации являются дополнением к СНиП 3.02.03-84. Подземные гориме виработки и СНиП 3.02.01-83. Основания и фунцаменти. Правила производства работ, а текже других документов.
- I.2. Строительство подземных сооружений спососом опускного колонда следует осуществлять по периодем: подготовительному, последовательность выполнения работ которого определяется проектом организации отроительства / ПОС /:

нервому основному, в состав которого входят: устройство форшахти, монтаж номевой части и занавливающих устройств;

второму основному, в состав которого входят погружение опускного колодца, устройство подводной подушки – днища, силового днища и изготовление, если это требуется, внутренних конструкций.

- 1.3. Способ опускного колодца в грунтах со скальными прослойкеми может бить принят для строительства подземного сооружения на ссновании данных геологических изысканий. В случае выявления несоответствия фактических инженерно-геологических условий, учтенных в проекте, должны бить проведены дополнительные исследовании грунтов и скальных пород с внесением соответствующих изменений в рабочую документацию.
- 1.4. При производстве работ в сложных геомогических условнях /наличие опасности горных ударов, прорыва води, пливунов и т.п./ геологическая служба заказчика обязана вести наблюдения за состоянием грунтового массива в процессе проходки и на их основе выдавать прогноз о возможно опасных зонах.
- 1.5. Строительство подземных сооружений опособом опускного колодца не допускается на геологически неустойчивых площадках (с оползнями, каретами, пустотами и т.п.), на площадках, где основания
  фундаментов рядом расположенных аданий и сооружений находятся в зоне обружения грунта у колодца /за исключением случаев, когда специально предусмотренными мерами обеспечивается сохранность существукмих фунцаментов и коммуникаций/.
- 1.6. Погружение опускных колодцев следует предусматривать до возведения расположенных вблизи зданий и сооружений.

- П. Инженерно-геологические изискания дли проектирования и строительства подазмних сооружений способом опускного колодца в грунтах со скальными прослойнеми
- 2.1. Инженерно-геологические изискания должны проводиться в соответствии с требованиями глави СНий по инженерным изисканиям для строительства и других нормативных документов, перечень которих приведен в п.1.5. Руководства по проектированию оснований зданий и сооружений (м., Стройнздат, 1978) с учетом следующих дополнительных условий:

при диаметре подземного сооружения до 15 м в песчаних и глиимстих грунтах разведочных скважин должно быть не менее трех при их глубине, превышающей на 5 м глубину сооружении;

при большем диаметре подземного сооружения, а также в сложных инженерно-геологических условиях число сказани и их глубима должны изявляться проектной организацией по специальной программе. Симажины должны располагаться в пределах контура опускного колодца либо на расстоянии не более 5 м от его наружной поверхности.

- 2.2. Скважине, пробуренные при изисканиях, должни бить затаммонировани до начала погружения колодца за исключением наблюдатель ных окважин. На затампонированные скважини следует оформлять акт на скратие работи, а незатампонированные скважини передать на сохраиность заказумку.
- 2.3. В описании геологического строения стройнломацки следует привести геологические разрези, на которых должни бить показани все грунтовые намисствания со скальными прослойками, мощности см ев, их наклон, а также указано наличие крупных включений, налучов и т.п. с их качественной и количественной характеристиками /размер пречность, процентное содержание/.
- 2.4. Кажесификацию грунтов следует устававливать в соответст ви с ГОСТ 25100-82.
- 2.5. В инженерно-геологическом отчете должны быть приведены прогнозы максимального подъема уровня грунтовых вод и повышение степени их агресоненссти. При намичии вблизи подвежного оссружени водоема следует указывать расстоямие до уреза воды, характер сези него колебании уровия и связь грунтевых вод население с водоемом.
  - 2.6. Для уточновии гологии по трассе проходии выработки гор

но—проходческая организация должих осуществлять контрольное опережающее бурение сквалин в забоях опускных колодцев для отбора образцов грунтов и сквальных прослоек, а также все необходимые в забое работы, связанные с профилактикой мер по предупреждению опасности горных ударов, выбросов пород, газов и плывунов.

2.7. Цри определения характеристик горных пород прослоек по крепости рекомендуется руководствоваться табл. I; уточняя их на основе данних натурных и лабораторных исследований в процессе погружения опускного колодца.

Таблица I (СНи Ш-II-77)

¥ H∕II	Геологическое намменование пород	Категория крепости пород	Коэффициент крепости пород по шкале Про— топъявонова
Ī.	2	3	4
ī.	Кварцити исключительно крепкие, джеспилиты, габбродиабаз, габбро- диорит, порфириты исключительно крепкие	ΧI	19 - 20
2.	Базальт оливиновый, андезит, рого- вик, диабаз, диорит высшей кремости	<b>X</b>	I7 - I8
3.	Кремень, кварцитовидные песчаники исключительной крепости, окремненны известняки высшей крепости	<b>X</b> 10	I5 - I6
4.	Средневернистие гранити, кварцито- видние песчаники, кварцити, диабазы гнейси крепкие, порфирит, тракит крепкий, сиенит, амфиболити	1X 1,	I2 - I4
5.	Мелкозернястие монолитние окварцо- ванние песчанаки, известняки сливна исключительно крепкие, мрамор искли чительно крепкий		10 - 11
6.	няки, мартитомагнетитовые руды  компеданы, крепкие доломиты и извес	,	8 - 9

I	2	3	4
7.	Эмеевик, гранит и сменит крупнозернис- тие, кварцево-хлоритовые сланци	ym	7
8.	Крепкие аргилити и алевролити, песча- но-глинистие сланци, сидерит, магнезит, змеевик оталькованный, известняк плот- ний, мартитовие руды		6
9.	Гранити, гнейси, сменити и прочие мас- сивние и изверженние породы, сильно- минерализованние или внеетрившиеся	ЛК	5
IO.	Известняк мергелистый, песчаник глинистий, сланец слюдистый, доломити, бурне железняки и глинозекистые руди	- YII <b>-</b> YI	4 - 5
II.	Тлинистие и углистие сланци средней крепостя, плотный мергель, слабие песчанистие сланци, слабие известняки и доломити, тальковие сланци	y	3
12.	Антрацит, кренкий каменный уголь, слабый конгломерат и песчаник, алев- ролит и аргиллит средней крепости	У	2
13.	Слабне гинистие сланцы, опока крепкая очень слабне выветрившиеся известняки и доломиты, каменный уголь средней крепости, крепкий бурый уголь	, у	I,5 - 2
14.	Плотине карбонатине глини, мел плот- ний, мергель средней крепости, гипс, крепкая каменная соль	I <b>y-</b> m	1,5
15.	Каменный уголь мягкий, откарбонатная глина, трепел мягкий, мягкая онока, бурый уголь, карбонатная глина, трепел мягкая каменная соль, пористый гипс, тяжелая глина, моренный суглинок, жирная глина и тяжелый суглинок, со-держащий до 10% гальки,	ly—II	I - I,5

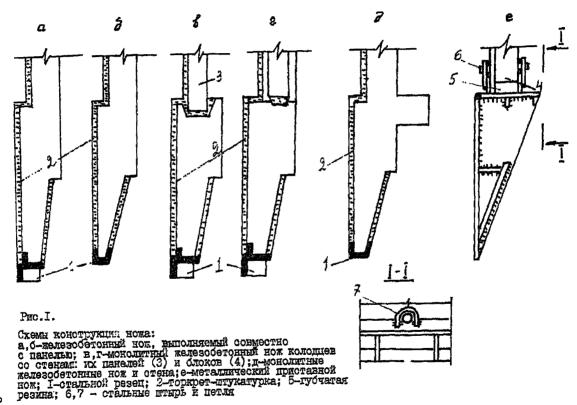
I	2	3	4
	мелоподобные слабне породы (мергель, опока и др.).		
16.	Легкая глина, суглинки, супеси, лесо, галечник, гравий, щебень	n – 1	0,9
I7.	Песок, песок-пливун, почвенный слой	I	0,6
I8.	Рыхлый навестниковый туф, туф и другие слабые породы	I	0,4

# III. Требования к конструированию

- 3.1. Выбор конструктивного ремения спускных колодцев должен производяться на основе технико-экономических показателей вариантов, учитывакщих требования строительства и эксплуатации колодцев в данных геологических и импрогеологических условиях. Следует применять конструктивные решения колодцев, при которых обеспечивается необходимая прочность, устойчивость и пространственная жесткость на всех этапах строительства и эксплуатации.
- 3.2. Сравнительные технико-экономические расчети следует выполнять в соответствии с требованиями "Инструкции по определению экономической эффективности капитальных вложений в строительстве" (СН 423-71). Эти расчети осуществляются по минимому приведенных затрат, которые представляют собой сумму текущих издержек и единовременных затрат, приведенных к годовой размерности в соответствии с установлениями нормативными коэффициентами эффективности.
- 3.3. Колодци, погружаемие в тиксотропной рубашке, рекомендуется, как правило, проектировать сборными из унифицированных конструкций. Сборные элементы стен (блоки, панели и др.) следует принимать наиболее крупными с учетом грузоподъемности применяемых подъемно-монтажных механизмов, условий транспортирования и изготовления.
- 3.4. Для опускных колодцев дваметром в плане до 15 м рекомендуется использовать сегментные железобетонные блоки, как прагило, с внутренней металиоизолицией, соединяемие в кольца посредством накладок электросваркой, при соединении колец между собой круговым свариым швом. Обично такие блоки выполняются с выступающими нап

верхным торцом стальными накладками, изготовленными с возможностых контактирования с боковой поверхностью нижней части блока вышележащего кольца.

- 3.5. Конструкция ножевой части колодцев должна обеспечивать возможность ее внедрения в забой в мягких грунтах на величину, указанную в проекте производства работ. Ножевая часть не должна испитивать деформаций при ее посадке на скальные породы от веса оболочки колодца с коэффициентом перегрузки I,2.
- 3.6. Для колодцев диаметром в имане до 15 м, погружаемых в крупнообломочные грунти, плотные, крупные и средней крупности пески, глини с  $\mathcal{I}_L$  0.8, а также при необходимости опережащего заглубления ножа в грунт рекомендуются ножевые части с режущей кромкой пириной 40-60 мм (рис.І д.е).
- 3.7. Для колодцев диаметром более 15 м режупую кромку следует выполнять шириной 80 мм и более (рис. I.a-r).
- 3.8. Предпочтительно изготовление ножевой части с металлической облицовкой со стадыным реждем в нижней части или без него.
- 3.9. При выполнении ножевой части с металлической облицовкой рекомендуется производить ее контрольную сборку перед установкой в проектное ноложение.
- 3.10. Стени могут изготавливаться из плоских панелей, соединиемых между собой сваркой закладных деталей.
- 3.II. Рекомендуются панели с обрамлением по контуру рамкой из стальной полосы, к которой привариваются арматурные сетки, образующие совместно с ними арматурный блок. Полосы при этом оледует учитывать в расчете как рабочую арматуру. Вертикальные и горизонтальные стыки таких панелей осуществляют приваркой фланговым ином стальных накладок к обрамляющим рамкам.
- 3.12. В грунтах с нормативным сопротивлением по боковой поверхности S < 5 т/м<sup>2</sup> рекоменцуется приваривать к наружной поверхности стен колодиа металлические упори (рис.2), которые после погружения на проектную отметку упираются на формахту.
- 3.13. Проеми в наружних стенах колодцев должни дополнятельно окаймияться апматурой не менее сечения основной рабочей арматуры.
- 3.14. Проеми следует на время погружения закледивать железобетонными панедями или стальными питами (рис.3).
- 3.15. В местах примекания к колодцу теннеля по контуру проема следует предусматривать бортик с размерами, соответствующими тол—



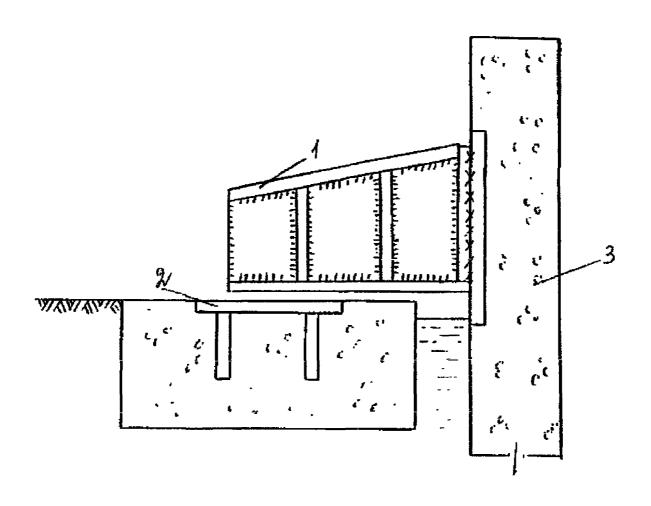


Рис. 2. Пример конструкции упора I ; 2 — закладные пластины; 3 — стена колодца

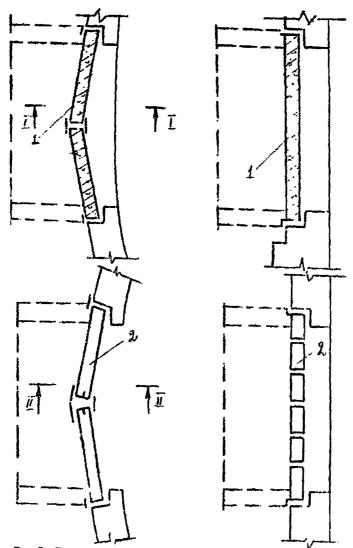


Рис.3. Примеры решений закладывания проемов в стенах: 1 — железобетооные панели; 2 — стальные щиты

щине обделки тоннеля (рис.4).

- 3.16. При соответствуваем технико-экономическом обосновании стени колодцев могут бить выполнени в сборно-монолитисм варианте. В этих случаях пелесообразно использовать несъемную опалубку.
- 3.17. Возможно применение в качестве конструкции стен два коаксильно установленных тюбинговых (блочных) комьща с заполнением полости между ними монолитным бетоном.
- 3.18. При возведении сборно-монолитных следует стремяться размещать рабочую арматуру в сборных железобетонных облицовках, сводя по минимума арматурные работы между ними.
- 3.19. Закрепление колодца против всплытия следует обеспечивать пригрузом из прилегащего грунтового массива при помощи:

тампонажа полости тиксотропной рубашки нагнетанием цементного раствора с одновременным удалением глинистого раствора;

устройства воротника (рис.5);

устройства горизонтальных и вертикальных анкеров (рис.6).

Воротник следует предусматривать при глубине первоначального котлована не менее 5 м и опирать на наружный уступ стени. При этом основание котлована, со дня которого начинается опускание колодца, должно быть на 0,5 м выше уровня грунтових вод. Воротник рекомендуется предусматривать сборной конструкции.

Допускаются монолитные воротники и соединение их с железобетонными формахтами. Засынку воротника желательно производить песчаным грунтом, укладываемым с уплотнением.

Торизонтальные и вертикальные анкеры не допускается предусматривать в текучих супесях, мягкопластичных, текучепластичных и текучих супинках и глинах. Горизонтальные анкеры (рис.7) — короткие железобетонные сваи, погружаемые в грунт домкратами через отверстви в стенах колодца после его погружения, рекомендуется раснолагать на глубине замегания пластов грунта с наибольшей несущей способностью; при этом томщина слоя грунта нед горизонтальной сваей должна быть не менее I м. В однородных грунтах горизонтальные сваи — анкеры следует располагать на глубине днища. Горизонтальные сваи большой несущей способности рекомендуется выполнять буронабивными, в обсадных трубах днаметром более 0.6 м, задавливая труби в грунт с уклоном вниз на 5-10°. Проемы для свай образуют закладкой деревянных пробок при изготовлении стен колодцев.

3.20. Вертикальные анкеры (сваи) следует располагать внутри колодда, закрепляя их в днище или по периметру стен. Увеличивать

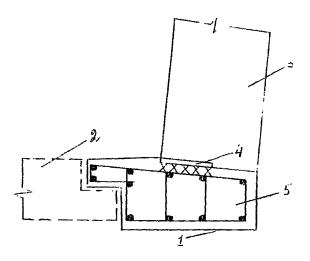
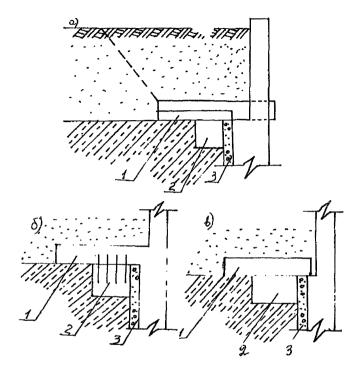


Рис. 4. Пример конструкции бортика I у проема для тоннеля 2; 3 — колодец; 4 — закладная пластина, к которой приваривается арматура 5 бортика

Рис.5. Примеры конструкций воротников I: а-оборного; б-монолитного; в-монолитного отрезного; 2-формахта; 3-затампонированная щель тиксотропной рубащки



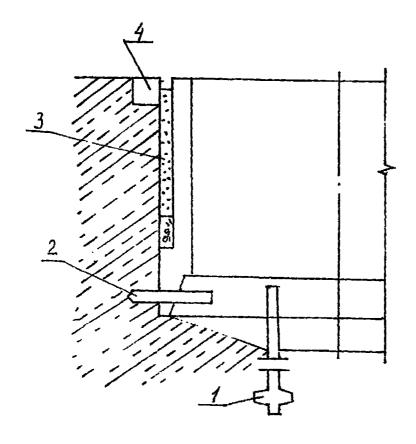


Рис.6. Схема устройств для закрепления колодца против

I-вертикальный анкер; 2- короткая горизонтальная свая; 3-затампонированная щель тиксотропной рубашки; 4-формахта

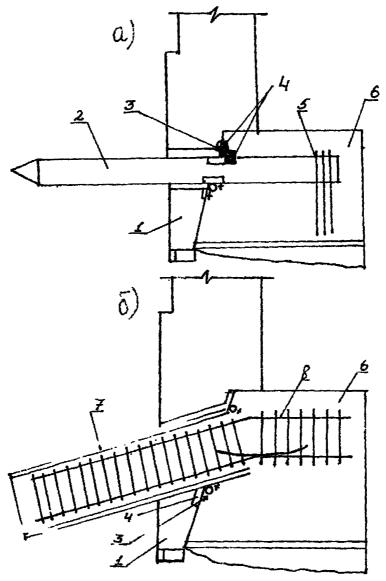


Рис.7. Примери конструкций сборных (а) и буронабивных (б) горизонтальных свай: 1-нож кололиа; 2-короткая свая; 3-стермень, привариваемий к закладним пластинам 4; 5-хомути, закрепликцие сваю в днише 6; 7- обсадная труба; 8-арматурный каркас

толични стен и дница колодцев с целью пригрузки колодца против вспливания не попускается.

- Основные положения расчета опускных колодцев
- 4.1. На нагрузки и воздействия, возникающие в условиях строительства колодцев, должни выполняться следующие расчети:
- а) по схемем, учитывающим наличие только наружных стен; по прочности коложца или его первого яруса, подлежещего ногружению, при снятии с временного основания (если это предусмотрено проектом произволства работ);

по ногружению колодца;

по прочности и устойчивости формы наружных стен при погружении колоши.

Колодии овальной или примоугольной форми, имеющие внутренние стени, с которыми они погружаются, рассчитываются с учетом этих стен.

б) по расчетным схемам, учитывающим наличие наружных отен и пинив:

по прочности лимпа:

на всилывание колонца:

прочности и устойчивости форми стен, а также срвига по подощве и опрокидывания при отрытии односторонних внемок волизи колодца (если они предусматриваются проектом производства работ).

Сборние элементи, кроме того, должни рассчитываться на нагрузки, возникающие в процессе их изготовления, транспортирования и монтаже.

4.2. Расчет прочности наружных стен в условиях строительства следует производить, когда колодец погружен до проектной (наибольшей) глубини, и для каждого яруса стен при когружении колодца ярусами.

Кругине колодии со сплошными стенами следует рассчитывать как оболочки с верхним и нижним своболными краями.

Нижний конец железобетонной ножевой части колодца следует рассчитывать как консоль, зацемленную в оболючке колодца, на которую грунт давит снаружи или изнутри. При этом расчетние нагрузки увеличиваются на коеффициент, равный 1,2, учитывающий резкие поседки колодца.

4.3. Колодин рекомендуется рассчитывать по существующим прог-

раммем расчета оболочек на ЭБМ, желательно с учетом соеместной работи с грунтом, например по программе расчета опускных колодцев, разработанной Харьковским Водоканалироектом в 1978г.

- 4.4. Расчет прочности калезобетонного дница должен производиться как кластинки с крами, марнирно — опертыми на колодец.
- 4.5. Димие, на которое опираются внутрениие стени или колонни с регулярным шагом, рассчитывается соответственно как многопролетная пластина, состоящая из прямоугольных панелей, или пластина, опертая в вершинах прямоугольной сетки.

Вертикальные буровне анкери, заделываемие в днице, учитываются в расчете днища как сосредоточенные нагрузки, имеющие направление, обратное давлению грунта.

- 4.6. Расчет сдвига по подошве и опрокидывания колодца при отрытии односторонных внемок вблизи колодца следует производить в соответствии с требованиями гмави СНиП 2.02.01-83по проектированию оснований зданий и сооружений ( м., Стройкадат, 1985).
- 4.7. На нагручки и воздействия, возникающие в условиях эксплуатации колодиа, должни выполняться следумиме расчеты:

прочности и устойчивости форми наружных и внутренних стен, колонн. лимки и перекрытий:

вспливания колониа:

осанки колонца:

сдвига по подошне и опровидивания колонца (при больших односторонних горизонтальных нагрузках).

- 4.8. При расчете колодцев, внутренние отсеки которих по технологическим требованиям заполнени водой, должна учитываться дополнительная гидростатическая нагрузка на ограждающие конструкции этих отсеков.
- 4.9. Расчет осадок колодцев и изменение осадок во времени следует выполнять как для фундаментов на естественных основаниях в соответствии с требованиями глави СНиП по проектированию оснований зданий и сооружений с учетом усилий тренин колодца по грунту, вызываемых осадкой колодца.
- 4.10. Белезобетонная цилиндрическая оболочка в кольцевом направлении рассчитивается как внецентренно — сматий кольцевой элемент с симметричной или несимметричной арматурой в зоне тиксотропной рубамки прямоугольного сечения и в ножевой части таврового сечения. Полку в сжатой зоне железобетонного ножа образуют с наружной стороны режумей части, а с внутренней сторони — участок примыкающей 18

CTSHN.

В меридиональном направлении железобетонное сечение обслочки рассчитивается как внецентренно — сжатый алемент, в котором нормальная сила формируется собственным весом отены, нагрузками от перекратий и пр.

- Производство работ по погружению спускных колодцев в грунтах со скальными просложнами
- 5.1. Комплекс работ по погружение колонца включает следующие ооновние технологические процесси:

изготовление формахти при погружении колодца задавливанием гидравлическими домератеми и монтак задавливаниих устройств;

монтаж ножевой части в формахте или на двевной поверхности; наращивание колодца по мере его опускания; устройство днища подводным способом или насуко.

5.2. К веномогательным процессам относятоя: монтак глинорастворного увла при погружении колодца в тиксотропной рубание:

монтаж ограждений и рабочих полков;

отсилка посчаной подготовки или изготовление временного основания под ножевую часть;

снятие колодца с гременного основания перед погружением.

- 5.3. Монтаж стен колонца на вор высоту следует производить для погружаемых под собственным весом колонцев с глубиной погружения до 10 м.
- 5.4. При погружении колодцее под собственным весом на глубину, большую ТО м, режем нараживания стен следует назначать в соответствии с принятой технологией внемки грунта при обеспечении гозможности местного нараживания стен для создании местного пригруза при испревлении перекосов.
- 5.5. При погружении колодцев принудательным задавливанием независямо от глубини погружения неращивание стен следует производить кольцами (ярусами) с высотой, рагной (кратной) ходу силовых цилиндров.
- 5.6. При пересечения скальных прослоск в колондах, погружаемых под собственным весом, следует применять буроварыване работи с размуриванием забоя по всей площами с оставлением расчетных вон опира-

## HHA.

- 5.7. Работи по разрушению скальной породи и опускание колодца производят в следующей очередности (рис.8): взрывают и убирают породу по всей площади котлована на велячину предполагаемого очередного опускания колодца (не более 0,5 м); взрывают и удаляют породу под банкеткой ноже колодца между зонами опирания. Для поддержания колодца в зонах опирания иногда применяют деревянию стойки. Количество. размеры, а также размещение стоек под ножом навначают в зависимости от расчетного цавления на стойку и прочности породи в соновании стоек.

  В местах установки отоек породу удаляют на 0,2 м глубке намечаемой носадки колодца; под нож колодца устанавлявают требуемое по расчету количество стоек; взрывают и удаляют грунт в зонах опирания; после взрыва стоек происходит спускание (по-садка) колодца.
- 5.8. При разработке породи под банкеткой ее необходимо удалять на 5-10 см за предели ножа. Образонавшиеся при этом пазули сдедует наклапивать гликой.
- 5.9. Общий вес заряда  $Q_{o\delta}$  на объем породы, езрываемой данной вермей шпуров, определяют по формуле

 $Q_{cS}=0.7\,\mathrm{KFh}\,i$ , где K — расчетный удельный расход ВВ, кг/см $^3$  (табл.2); f — илощаль дробления породы данной серией зарядов, м $^2$ ;  $h_i$  — тольдина верываемого слоя пореды, м. Вес одного заряда G определяют из виражения

Здесь  $C\ell$  — диаметр заряда,  $\partial u$ ;  $\ell$  — оли с заряда,  $\partial u$  (  $\ell$  = 0.7L , где L — длина шпура);  $\Delta$  — илотность заряда, кг/ди<sup>3</sup> ( $\Delta$  $\cong$  0.9).

Число шпуров (диаметром 42 мм) равно:

$$n = \frac{Q_{cd}}{Q}.$$

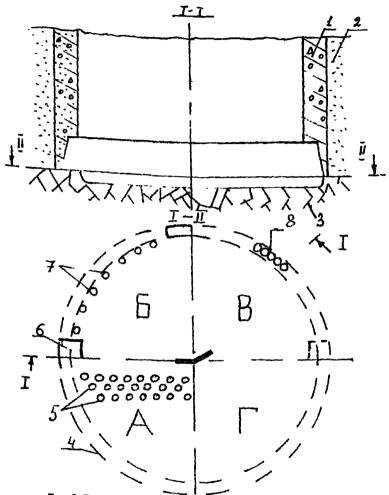


Рис. 8. Последовательность расот по опускании колонца в скальной пороле: А - рихление и усорка пороли в пределах площели котлония; В - установка деревнини стоек и разрушение зон опирания; Г - попомрание стоек: I — подрывание стоек; I-кожодец; 2-грунт; 3-скальная порода; 4-контур банкетки ножа; 5-дробящие веряци (шпуры);6-зона опирания;7-ото. впуры;8- отожке

Таблица 2

Нажиенование твердых грунтов и скальных нород	Категория крепости пород	K, KI/MB
Суглинок твердый	П	0.4 - 0.45
Глина твердая	IA	0,4 - 0,50
Лесс твердый	Iy	0.35 - 0.45
Мел	Ty - y	0.3 - 0.35
Two comments	У	0.4 - 0.5
Известняк - ракушечник	y - yl	0,6 - 0,7
Опока, мергель	y	0,4 - 0,5
Туфи, тяжелая пемва	A	0.5 - 0.6
Конгломерат, брекчия	y - yi	0.45 - 0.55
Песчаник на глинистом це- менте, сланец глинистый, изрестник, мергель	уі - уп	0,45 - 0,85
Доломит, изрестняк, маг- незит, песчаник на изрест- когом растроре		0.5 - 0.65
Известняк, несчаник	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0,5 - 0,8
Гранит, гранодиорит		0.6 - 0.85
Базальт, анцезит	. IX - XI	0,7 - 0,9
Кварцит	х	0.6 - 0.7
Порфирит	X - XI	0,8 - 0,85

5.10. Шпури следует располагать по пломади разрушаемой породи равномерно в шахматном порядке — при мгновенном взривании; по квадратной сетке — при корстковамедленном взривании. Расстояние между шпурами в ряду необходимо принимать не более 1.0 — 1.5 томани ввриваемого слоя породи, а расстояние между рядами не должно превызать 1.2 томании того же слоя.

Основные параметри дробящих шпуров при толщине взрываемого слоя породы 0,5 м рекомендуется принимать по табл.3.

- 5.11. Для вэрывания скальных пород под ноком коложца между вонами опирания при толжине вэрываемого слон 0.5 м отбойные шпуры рекоменцуется располагать в соответствии со схемой, приведенной на рис.9. а основные параметри шпуров принимать по табл.4.
- 5.12. После дробления и уборки короды между зонеми оперения произволят работы, овязанные непосредственно с заглублением (посад-

Tadawus 3

Категория породы	Глубина шпуров, м	Расстояние межлу шпурами, м		Вес заряда в одном
		в ряду	Dayana Dayana	unype, kr
13	0,6	0,8	0,8	0,25
A	0,6	0,8	8,0	0.25
УI	0.6	0,8	0.8	0.35
yn	0,7	0,8	0,7	0,5
УШ	0,7	0,8	0,7	0,5
IX	0,7	0,8	0,7	0,5
X	0,7	0,8	0,7	0,5

Таблеца 4

Категория породы	Средняя глубина впура, м	Вес заряда в одном	
ГУиУ	0,8	0,4	
al a all	0,9	0,5	
УШ — X	1,0	0.5	

кой) колодда в скальную породу. Под банкетку ножа следует подводить временные дереванные стойки, на которые передается вес колодда пооде дробления породы в зонах опирания, и производить одновременный 
варые зарядов то всех стойках (рис.10). Для подрывания стойки диаметром до 22 см требуется заряд тесом 150 г.

5.13. В одучае отсутствия необходимых ВВ их можно заменять другим с учетом следующих переводных козфрициентов

	Переводной козфіминент
AMMORNT # 9	0,1
且6 m 用 6 XB	0,85
и 7 и и 7 XB	0,9
推 IO	1,0
Водоустойчивый аммонит В-3	0,9

	Переводной коэффициент
Тротил	0.85
Аммянья селитра	I,45
Indamar	1,0

- 5.14. При погружении колодца в скальные просложи усидием домкратов меред каждым циклом разработки породы следует производить соединения верхнего торца стен с убранным штокеми домиратов в ссуществлять разработку породы под подвешенным колодцем. Опускание колодца за один цикл надо производить прямым ходом помкратов на предварительно выколненную полушку из мятой глины.
- 5.15. Вибор бурваних машин и установочных приспособлений для бурения шпуров следует производить по табл.5.

Таблица 5

Вид		Характеристика пород	
виработок	Тип буральных мешин	коэффицент крепости по Протодья— конову	категория крепости
Вертикальные ствомы жахт	Стволовие механизированние бурильние установи: ,ручине перфораторы	Ac 12-14	До IX
	Ручные перфораторы	Bame I2-I4	Bunne IX
Горизонталь- ные и наклон- ные выработки			
	а) врещательного действия	2-6	у-уп
	б) времятельно-ударного действия	7-II	уш-тх
	в) ударного действия	I2 m nume	emae u XI
	Ручние электро- и иневмо- сверла	До 5-4	До ЖІ-УІ
	Колонковне электросверла, ручкие перфораторы	Более 5-4	Уп-Уп
Восстанияе вы работки с уг- лом наклона 60-90	-Телескопние перфоратори ил опециальние проходческие комплекси	Burne 5-4	Выше УП-УШ

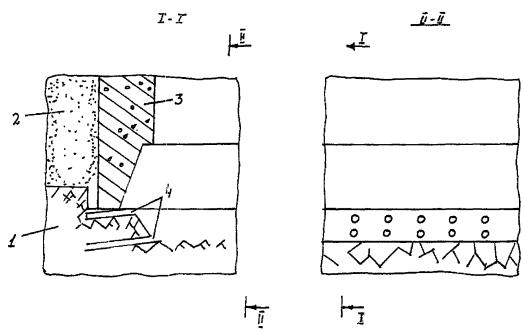


Рис. 9. Схема расположения отбойних шпуров меклу зонами опирания ножа: I — скальная порода; 2 — грунт; 3 — колодец; 4 — шпуры

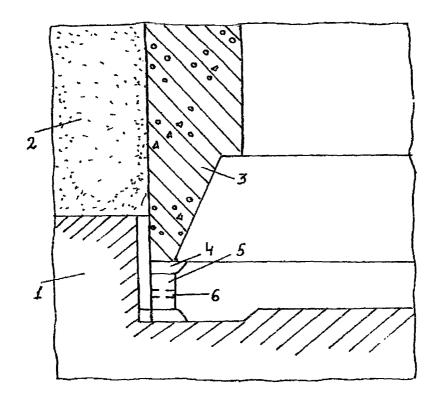


Рис.10. Схема подривания временных стоек: І — скальная порода; 2 — грунт; 3 — колодец; 4 — доски; 5 — стойка; 6 — шур в стойке

5.16. Количество бурильних машин, находящихся и работе, в забоях вертикальных отволов следует принимать:

из расчета один перфоратор на  $4-5~\mathrm{m}^2$  илощади забоя; на кажне три-четире рабочих перфоратора надлежит предусматривать один резервний.

- 5.17. При производстве буроваривних работ в затамионированных кли искусственно заморожених породах следует принимать мери предосторожности, исключающие вероятность раскрытия водоносных трещин, повреждения замораживающих колонок или ледопородного ограждения.
- 5.18. При проходке стеолов способом искусственного замораживания расстояние между шпурами и замораживающими колонками принимается по табл.6.

Таблица 6

Наименование и крепость вамороженных пород	Минимально допустимое рас- стояние между шпурами и замораживацими колонизми, м, при взравании ВВ в пат- ронах диаметром, мм	
	36	45
Нескальные породы (мергели, тякалые глины, суглинки, слабые аргиллиты, алевролиты и т.н.), $C = 1,5:3$	I - I,I	I,3 - I,4
Скальные породы (посчанистие, посчано-глинистие сланцы, посчаники известняки, доломиты и т.п.), $C=4:6$	1,4 - 1,5	1,8

### OTABBEHNE

I.	Общие положения	3
	Инженерно-геологические изыскания для проектирования	•
	и отроительства подземних сооружений способом	
	опаскного кочовия в глантях со свяченим просмодвями	4
u.	Требования к конструированив	7
	Основные положения расчета опускных колодцев	
У.	Производство работ по погружению опускних колодцев	
	B PDYRTAX CO CRANLHEME IDOCRORRAME	19

Воесованый научно-исследовательский, проектис-изискательский и конструктороко-технологический институт оснований и подземных сооружений имени Н.М.Герсеванова

Рекомендации по отроительству подземных сооружений способом опускного колодиа в грунтах, содержащих скальные просложки

Редактор Л.В.Пузанова

Эаказ /8/ . Тираж 500 экз. формат 60к90 I/I6. Бумага офсетная. Набор машинописный. Уч.--кад.я. I,7. Усл.кр.--отт.I,95. Цена 50 кон.

HSM BHNUHTHN Tocorpos CCCP 12/471, Momentone mocce, 25