министерство угольной промышленности ссер ВСЕСОЮЗНЫЙ НАУЧНО-ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ ИНСТИТУТ ГОРНОЙ ГЕОМЕХАНИКИ И МАРКШЕЙДЕРСКОГО ДЕЛА ВНИМИ

Производственно-экспериментальное управление взрывных работ (ВэрывПЭУ) комбината Прокольевскуголь

И Н С Т Р У К Ц И Я ПО ПРЕДОТВРАЩЕНИЮ ПРОРЫВОВ ГЛИН В ДЕЙСТВУЮЩИЕ ГОРНЫЕ ВЫРАБОТКИ НА ШАХТАХ КУЗБАССА

Ленинград

1972

министерство угольной промышленности ссер ВСЕСОЮЗНЫЙ НАУЧНО-ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ ИНСТИТУТ ГОРНОЙ ГЕОМЕХАНИКИ И МАРКШЕЙДЕРСКОГО ДЕЛА ВНИМИ

Производственно-экспериментальное управление взрывных работ (ВзрывПЭУ) комбината Прокопьевскуголь

СОГЛАСОВАНО

Главный инженер управления Кузнецкого округа Госгортехнадзора СССР

А.Литвиненко 7 марта 1972 г. **УТВЕРЖДАЮ**

Главный инженер комбината Прокопьевскуголь

Ю.Кулаков 12 марта 1972 г.

И Н С Т Р У К Ц И Я
ПО ПРЕДОТВРАЩЕНИЮ ПРОРЫВОВ ГЛИН В
ДЕЙСТВУЮЩИЕ ГОРНЫЕ ВЫРАБОТКИ НА
ШАХТАХ КУЗБАССА

Ленинград

1972

RULATOHHA

"Инструкция по предотвращению прорывов глины в действующие горные выработки на шахтах Кузбасса" составлена на основе обобщения результатов выполненных ВНИМИ исследований и анализа практического опыта комбината." Прокольевскуголь" по разработке выемочных участков, опасных по прорывам глины, а также по результатам обобщения выполненных ВэрывПЭУ экспериментальных работ и опыта шахт Кузбасса по использованию камерных вэрывов как средства борьбы с прорывами глины в действующие выработки,

"Инструкция" состоит из двух разделов: "Предотвращение прорывов глины в действующие герные выработки" и "Применение камерных зарядов для принудительного обрушения кровли при разработке пластов, опасных по прорывам глины".

В разрабетке "Инструкции" участвовали: по первому разделупроф., докт. техн. наук К.А. Ардашев, канд. техн. наук И.Г. Ткачев,
канд. техн. наук Ю.Н. Кулаков; по второму разделу - канд. техн.
наук И:П. Сумин, канд. техн. наук Ю.Н. Кулаков, инженеры Г.К.
Элерт, М.П. Репенко.

ОГЛАВЛЕНИЕ

РАЗДЕЛ 1. ПРЕДОТВРАЩЕНИЕ ПРОРЫВОВ ГЛИНЫ В ДЕЙСТВУЮЩИЕ ГОРНЫЕ ВЫРАБОТКИ....

Общие положения (3). Отнесение выемочных участков к опасным по прорывам глины (4). Определение кенсистенции глинистых пород (7). Мероприятия по предетвращению прорывов глины (8). Дополнительные меры безопасности (11). Порядок учета и расследевания случаев прорывов глин (12).

РАЗДЕЛ II. ПРИМЕНЕНИЕ КАМЕРНЫХ ЗАРЯ-ДОВ ДЛЯ ПРИНУДИТЕЛЬНОГО ОБРУШЕНИЯ КРОВЛИ ПРИ РАЗРАБОТКЕ ПЛАСТОВ, ОПАСНЫХ ПО ПРОРЫ-ВАМ ГЛИН

Общие требевания пе безепасному применению камерных зарядов для сездания надщитевых подушек (12). Мероприятия, проводимые де взрыва камернеге заряда (18). Мероприятия, преводимые после взрыва камерноге заряда (20).

РАЗДЕЛ 1. ПРЕДОТВРАЩЕНИЕ ПРОРЫВОВ ГЛИНЫ В ДЕЙСТВУЮЩИЕ ГОРНЫЕ ВЫРАБОТКИ

Общие попожения

1. Прорывы глины представляют собой выдавливание в горяме выработки пылевато-глинистых пород четвертичных этложений (наносов), перешедших в текучее состояние вследствие увлажнения и воздействия давления эбрушенных пород.

Прорывы глины возможны при заполнении выработанного пространства мощных кругых пластов глинистыми породами в результате обрушения и перепуска наносов на выходах пластов, засыпки превалов глинистым грунтом, а также педачи в выработанное пространстве больших объемев заилевочной глины.

Признаками, предвещающими возмежность прерыва глины в выработку, являются: пеявление капежа, резкее усиление горного давления, обнаружение пластичной глины при разведке прилегающей части выработанноге пространства, выдавливание глины через изолирующие перемычки или перекрытия щитовых крепей.

2. Пылевате-глинистые породы, глинистая фракция которых представлена минералами группы ментмориплонита, приобретают опасную в етнешении прорывев глины кенсистенцию при влажности, превышающей на 3% и более влажность данной породы при пределе пластичности w_p . При такой влажности и при нарушении слежения указанные породы текут при давлении 15-30 т/м² и при разработке мощных крутых пластов в ряде случаев перехедят в текучее состояние под действием собственного веса столба обрушенных пород, заполняющих выработанное пространстве, или в результате давления сдвигающихся боковых пород.

В зависимости от объема и влажности глинистых пород интенсивность их прорывов в выработки меняется в широких пределах — от спокойного вытекания нескольких кубометров глины до почти мгновенных выбросов сотен и даже тысяч кубических метров. Интенсивность прорывов тем выше, чем больше объем породы, имеющей опасную консистенцию, и чем больше ее влажность превышает $\mathcal{W}_{\mathcal{D}}$

3. Увлажнение глинистых пород наносов до опасной консистенции в большинстве случаев происходит после их обрушения за счет воды, попадающей в выработанное пространство через провалы.

Глубина зоны пед дном превалов, в которой глинистые породы приобретают опасную кенсистенцию, определяется скоростью фильтрации воды и длительностью нахождения ее в превале, и обычно не превышает 10 м. Однако при сильных притоках воды в период углубления провалов, когда обрушенные породы еще слабо уплотнены, а также при засылке глинистым грунтом прова-

лов, Запелненных водей, преисходит увлажиение больших объемев пород на значительную глубину, в результате чего возможны прорывы глины эчень большой интенсивнести.

Еще одним источником накопления в выработанном пространстве глинистых пород опасней консистенции является подача больших количеств (более 10-12% ет объема извлеченного угля) заиловочной глины, в частности, при тушении очагов эндогенных пожаров.

Обычное профилактическое заиливание, при котором количество глины, спускаемой в выработанное пространство, составляет 3-5% от объема вынутого угля, практически не увеличивает опасности прорывов глины при соблюдении установленных требований (подача пульпы по скважинам, непрерывный выпуск осветленной воды из заиливаемых блоков и т.д).

- 4. Зависание кровли вследствие малой ширины очистных забоев или из-за оставления целиков угля, вытянутых по падению пласта и не разрушаемых горным давлением, при разработке крутых пластов способствует активному перепуску глинистых пород в пределы разрабатываемого этажа. Наоборот, хорошая обрушаемость кровли, обеспечивающая быстрое заполнение выработанного пространства обрушенными боковыми породами, препятствует проникновению глинистых пород в действующие забои. Самым эффективным средством предотвращения перепуска глинистых пород является полная закладка выработанного пространства.
- 5. Наибълее опасными в отношении прорывов глины являются вторые горизонты мощных пластов с углами падения более 55°, а также третьи горизонты при углах падения свыше 65°. При переходе горных работ на более глубокие горизонты условия перепуска глинистых пород ухудшаются, и активный их перепуск возможен только в тех местах, где на вышележащих горизонтах кровля зависла (у границ выемочного участка, вдоль охранных и барьерных целиков и т.д.). В связи с этим опасность возникновения прорывов глины при разработке нижних горизонтов в целом значительно уменьшается.

Отнесение выемочных участков к опасным по прорывам глины

6. Отнесение вновь подготавливаемых участков к опасным по прорывам глины производится главным инженером шакты на основе геолого-маркшейдерской документации, включающей данные в мощности наносов, объемах заиловочных работ, устойчивости боковых пород, влажности глинистых пород в наносах и на дне провалов на глубину до 10 м, а также в наличии мест, в которых произошло увлажнение пород в выработанном пространстве за счет притоков поверхностных или подземных вод, и мест, где на вышележащем горизонте были прорывы глины.

- 7. При разработке первого горизонта системами с обрушением кровли к опасным по прорывам глины относятся только участки мощных крутых пластов, расположеные под логами, водопроводящими речными этложениями (речниками) или заболоченными котловинами, а также под какими-либо выемками или выработанными пространствами (заброшенными карьерами и т.д.), заполненными глинистыми породами, влажность которых превышает их пределы пластичности ω_p более чем на 3%.
- 8. При разработке системами с эбрушением кровли второго горизонта мощных пластев с углами падения более 55° и третьего горизонта на пластах с углами падения более 65°, при выемке их на полную мощность или с разделением на пачки мощностью свыше 3,5 м, к эпасным по прорывам глины относятся выемочные участки, на которых имеется хотя бы одно из следующих условий:
- а) первоначальная мощность пылевато-глинистых наносов на выходах пласта составляет 10 м и более;
- б) при мощности наносов от 5 до 10 м провалы, образовавшиеся в результате отработки верхних горизонтов, засыпаны глинистым грунтом;
- в) количество заиловочной глины, слущенной при профилактическом заиливании или при тушении пожаров в выработанное пространство вышележащих горизонтов над подготавливаемым участком, превышает 10% от объема вынутого угля.
- 9. При разработке с обрушением кровли гретьего горизонта мощных пластов с углами падения 55-65° и нижележащих горизонтов при углах падения более 55° опасность прорывов глины существует лишь в местах, над которыми в смежном вышележащем этаже имел место прорыв глины или находился очаг пожара, для тушения которого заиловочная глина подавалась в количестве, превышающем 10% объема соответствующего этработанного столба, а также в местах, рядом с которыми на всех вышележащих горизонтах (кроме первого), имелись вытянутые по падению угольные целики шириной более 4 м, расположенные в одном створе (рис.1).
- Примечани прорывав глины зона по простиранию пласта в нижележащем этаже распространяется на 30 м в обе стороны от границ заполненнога глиной столба или от кромок вытянутого по падению целика.
- 10. При подработке отрабетанных участков мощного пласта, опасного по прорывам глины, нижележащим пластом средней мощности выемечные участки последнеге, отрабатываемые с обрушением кровли, отнесятся к опасным по прорывам глины, если мощность междупластья меньше чем 2,5 мощности нижнего пласта.

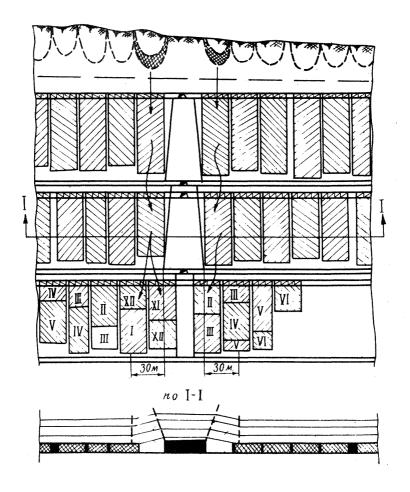


Рис. 1

Определение консистенции глинистых пород

11. Определение влажности и пределов пластичности ψ_p глинистых пород на выходах пластов должно производиться над каждым выемочным участком, опасным по прорывам глины, перед
началом его подготовки не реже чем через 25 м по простиранию
пласта.

Для взятия преб следует проходить разведочные шурфы или бурить спаренные скважины пребонаборным станком: при подготовке 1 горизонта — с поверхности на всю мощность наносов, а при подготовке II-III горизонтов — со дна старых провалов от работ верхнего горизонта на глубину 8-10 м от дна провалов.

Образцы для определения консистенции глинистых пород следует отбирать через каждый метр проходки шурфа или скважины, начиная с глубины 1 м, сразу же после вскрытия соответствующего слоя не менее чем в двух его местах (у противоположных стенок шурфа или из двух скважин, пройденных на расстоянии 1,5-2 м друг от друга).

Каждая проба весем в 100-150 г должна набираться в отдельный плотне закрывающийся пренумерованный бюкс, а место
взятия пробы должне фиксироваться в специальном журнале. Во
избежание ошибок из-за высыхания образцов, определение их
консистенции необходимо проводить в течение первых суток после взятия пробы.

12. Влажность породы определяется путем высушивания в сущильном шкафу (при температуре 105°С) навески весом 20-25 г. взятей из середины образца и помещенной в бюкс с приоткрытой крышкой. Все бюксы и крышки к ним должны быть предварительно, перед отбором проб, пронумереваны и взвешены с точностью де 0,01 г.

Высушивание должно длиться до постоянного веса, который устанавливается повторными взвешиваниями бюкса с крышкей: первое — через 3 часа, второе — еще через 1 час, и каждое последующее — через 30 минут.

Вычисление влажности ω_e породы производится с точностью до 0.1% по формуле

$$\omega_e = \frac{G_2 - G_3}{G_3 - G_1} \qquad 100\%,$$

где G_1 — вес чистого пустого бюкса с крышкой; G_2 —вес закрытого бюкса с навеской до высушивания; G_3 — вес бюкса с навеской и крышкой после окончания высушивания.

Для каждого образца необходимо производить 2 параллельных определения влажности на двух навесках, взятых из одной пробы.

Расхождение между параплельными определениями не должно превышать 2%. При получении большего расхождения определение влажности следует повторить на новых навесках.

13. Определение предела пластичности ω_p глинистой породы всуществляется следующим образом.

Из оставшейся после определения влажности части пробы нужно отобрать 30-40 г, размять или растолочь навеску в фарфоровой ступке резиновым пестиком, протереть или просеять сквозь сито с отверстиями 0,5 мм, а затем замочить водой и размешать до образования однородной густой массы. Полученную массу оставить на сутки для размокания, прикрыв ее мокрой тряпкой.

На другой день эту навеску необходимо довести до пластичного состояния, переминая ее в руках и подсушивая на воздухе. Затем часть подготовленной навески надо раскатать на куске стекла в проволоку (колбаску) диаметром 3 мм, потом собрать в комок и снова раскатывать в проволоку до тех пор, пока она не станет крошиться на кусочки длиной 8-10 мм, что свидетельствует о достижении породой предела пластичности.

После этого нужно набрать 10 г образовавшихся крошок породы и определить вышеописанным способом ее весовую влажность, которая и, будет являться пределом пластичности w_p данной породы.

Для каждой пробы следует проводить 2 параллельных определения ω_p , расхождение между которыми не должне превышать 2%, а затем выведить среднее значение с точностью до 1%.

Мероприятия по предотвращению прерывов глины

- 14. Радикальной мерой предотвращения прорывов глинистых пород в действующие выработки является полная закладка выработанного пространства неском или дроблеными коренными породами. Закладка хотя бы одного этажа обеспечивает безопасность в отношении прорывов глины при разработке всех нижележащих горизонтов.
- 15. При разработке мощных крутых пластов с обрушением кровли мероприятия по предотвращению прорывов глины должны обеспечить, в первую очередь, недопущение увлажнения глинистых пород в выработанном пространстве выше их предела пластичности $\omega_{\rm D}$

В тех случаях, когда глинистые породы под дном провала все же приобрели опасную консистенцию, следует удалить их до начала эчистных работ на участке, например, драглайном или с помощью вэрывов "на выброс".

Если полностью удалить указанные породы невозможно, необходимо предотвратить их перепуск на разрабатываемый горизонт посредством сокращения высоты подэтажей, применения соответствующих систем разработки, обеспечивающих хорошее обрушение кровли пласта или путем принудительного обрушения кровли взрыванием камерных (скважинных) зарядов. Наряду с перечисленными мерами должна осуществляться надежная изоляция действующих горных выработок от выработанного пространства, а также систематическая разведка последнего на наличие глинистых пород, имеющих опасную консистенцию.

- 16. При разработке на первом горизонте участков, опасных по прорывам глины, системами с обрущением, должны выполняться следующие мероприятия:
- а) осущение поверхности де начала горных работ на подготавливаемом участке;
- б) удаление перед началом очистных работ на участке (в пределах зоны возможного образования провалов над выходами пласта) глинистых наносов, влажность которых превышает пределы пластичности w_p более чем на 3%;
- в) преграждение в период отработки участка стока снеговых и ливневых вод в провалы путем проведения системы ограждающих канав:
- г) планиревка дна засыпанных превалов с образованием уклона для стока воды в пределах одноге или нескольких выемочных участков, обеспечивающего сбор и эткачку воды в одном месте.
- 17. При разрабетке участков, опасных по прорывам глины, на втором горизонте, а также на третьем горизонте при углах падения пласта свыше 65°, необходимо осуществлять следующие мероприятия:
- а) устраивать векруг провалов системы эграждающих канав, а при попадании в превалы воды немедленно ее откачивать;
- б) не допускать подачу заиловочной пульпы в выработанное пространство через провалы;
- в) производить засыпку вновь образовавщихся и углубивщихся старых провалов с последующей планировкой дна, обеспечивающей сбор и откачку воды с одного или нескольких выемочных участков в одном месте;
- г) не допускать засыпку глинистым грунтом провалов, заполненных водой, без предварительной ее эткачки;
- д) до начала очистных работ на участке удалить из выработанного пространства под дном старых провалов, образовавшихся от работ на вышележащих горизонтах, глинистые породы, влажность которых превышает пределы пластичности \mathbf{W}_p на 3% и более. При отсутствии технической возможности или в случае экономической нецелесообразности удаления влажных пород

должны быть приняты меры для предотвращения перепуска этих пород на разрабатываемый горизонт (принудительное обрушение кровли камерными зарядами или другим равноценным способом, применение соответствующих систем разработки и т.п.).

- 18. Все работы на дне засыпанных превалов должны выполняться по специальным проектам, утвержденным главным инженером шахты. Везможность проведения работ на дне провалов в каждом отдельном случае должна определяться специальной комиссией, назначаемой главным инженером шахты, и офермляться соответствующим претеколом. Главный маркшейдер шахты ебязан регулярно кентролировать своевременность засыпки и планировки провалов и состояние певерхнести на участках, опасных по прорывам глины.
- 19. На участках третьего и нижележащих горизонтов, отнесенных к опасным по прорывам глины в соответствии с п.9 настоящей Инструкции, основным средством предотвращения прорывов глины является принудительное обрушение кровли посредством вэрывания камерных (скважинных) зарядов.
- 20. Во всех случаях над эпасным участком должно быть взорвано не менее двух камерных зарядов с расстоянием между ними не более 30 м по простиранию. Места заложения, величина и порядок взрывания камерных зарядов устанавливаются "Инструкцией по применению камерных зарядов для принудительного обоущения кровли при разработке пластов, опасных по прорывам глины".
- 21. При этработке участков, опасных по прорывам глины, щиттовой системей, пемиме мереприятий, указанных в пп. 15-20, должим выполняться следующие меры:
- а) перед пуском щита в работу разрушить потолочину (межэтажный целик) над ним путем взрывания шпуров, пробуренных в потолочину, кровлю и почву пласта. В случае зависания потолочины или эбрушенных пород в выработанном пространстве над щитом, выемка угля под ним должна быть прекращена до ликвидации пустот;
 - б) не допускать выпуск под щиты угля из надщитовой подушки;
- в) при применении послойных щитов максимальное расстояние по падению между щитами верхнего и нижнего слоя вынимаемого столба не должно превышать 7 м;
- г) в случае прорыва глины в один из щитовых столбов ширина целика между этим и следующим столбом должна быть увеличена до 6-7 м, а ходовая печь аварийного столба полностью забучена.

Дополнительные меры безопасности

- 22. При отработке всех участков, опасных по прорывам глины, наряду с выполнением мероприятий, изложенных в пп. 15-21, необходимо соблюдать следующие дополнительные меры предосторожности:
- а) под бывшими откаточными штреками оставлять целики угля шириной 4-6 м и проходить минусовые штреки;
- б) до начала очистных работ на участке с минусового штрека должны быть пробурены скважины диаметром не менее 100 мм для разведки наличия глины над межэтажным целиком, а также для спуска воды. Скважины должны буриться на основной штрек вышележащего горизонта по одной на каждый участок штрека, ограниченный двумя изолирующими перемычками, но не реже чем через 25 м;
- в) по мере отработки выемочного участка должна осуществляться надежная изоляция выработанного пространства от действующих выработок путем возведения на минусовых штреках перемычек, конструкция которых определяется проектом отработки, а на сбойках в межстолбовых целиках-чураковых перемычек, усиленных вандрутами; устья временно не используемых наклонных и вертикальных выработок необходимо перекрывать полками из бревен;
- г) со всеми рабочими и ИТР, занятыми на участках, опасных по прорывам глины, должен быть проведен специальный инструктаж:
- д) во время взрывания шпуров в очистном забое все рабочие данного забоя и примыкающих к нему нарезных выработок, включая взрывника, должны находиться на основном или вентиляционном штреке на расстрянии не менее 50 м от этого забоя по простиранию пласта. Продолжение работ после взрывания шпуров разрешается только после осмотра забоя и прилегающих выработок лицом надзора:
- е) при появлении в районе очистного забоя признаков, предвещающих возможность прорыва глины (капеж, резкое усиление горного давления, обнаружение глины при разведке через перемычки), а также в случае непосредственного проникновения глины в действующий забой, необходимо немедленно вывести всех пюдей из данного забоя и прилегающих выработок в безопасное место и доложить об этом начальнику участка или главному инженеру шахты. Работы в этих забоях могут быть возобновлены только с разрешения главного инженера комбината.

П • рядок учета и расслед • вания случаев пр • рывов глины

23. На шахтах, разрабатывающих участки, опасные по прорывам глины, все случаи прорывов должны учитываться в специальной книге, в которой необходимо указывать название пласта, номер и местоположение участка, время и место прорыва, систему разработки, вынимаемую мощность и угол падения пласта, объем заполненных глиной выработок, а также влажность ω_e и предел пластичности ω_p прорвавшейся глинистой породы.

Места прорывов глины должны быть этображены условными знаками на всех планах горных работ.

24. О каждом случае прорыва глины руководители шахты обязаны сообщить РГТИ и комбинату.

Расследование прорывов глины производится в соответствии с инструкциями Госгортехнадзора о порядке расследования аварий и несчастных случаев.

РАЗДЕЛ II. ПРИМЕНЕНИЕ КАМЕРНЫХ ЗАРЯДОВ ДЛЯ ПРИНУДИТЕЛЬНОГО ОБРУЩЕНИЯ КРОВЛИ ПРИ РАЗРАБОТКЕ ПЛАСТОВ, ОПАСНЫХ ПО ПРОРЫВАМ ГЛИНЫ

Общие требования по безопасному применению камерных зарядов для создания надщитовых подушек

Для производства вэрываний камерных зарядев при принудительном обрушении кровли угольного пласта для каждого выемочного участка пласта, опасного по прорыву глины, составляется утверждаемый главным инженером шахты проект, который содержит следующие разделы:

вводную часть, включающую полную характеристику угольного пласта, окружающих пород и наносов, их обводненность и геологические нарушения, наличие и характеристику подземных и поверхностных объектов в радиусе до 300 м от места взрыва, конструкцию щита, его размеры, наличие и характер угольных целиков в вышележащем выработанном пространстве, порядок отработки щитового столба (при послойных щитах) и его высоту,размеры надщитового целика, результаты разведки выработанного пространства, источники накопления глины в выработанном пространстве и степень опасности ее прорыва, случаи и характер возникновения в вышележащем выработанном пространстве прорывов глины и подземных пожаров, а также наличие и состояние провалов и другие характерные для данного выемочного участка горно-технические сведения;

расчеты объема вэрываемой породы и величины камерного заряда, которые производятся для всех характерных и особых условий отработки данного выемочного участка;

раздел "Подготовка и проведение взрыва", который включает выбор и обоснование схемы педведящих к зарядной камере выработок, их сечение и работы по проведению этих выработок и зарядных камер, объемы проходки, а также работы, связанные с заряжанием камеры (доставка и укладка ВВ), забойкой (доставка и укладка забечного материала), монтажом взрывной сети и производством взрыва; здесь же приводятся расчеты электроврывной сети и сейсмически опасной зоны для подземных и поверхностных условий;

мероприятия по обеспечению безопасности взрыва.

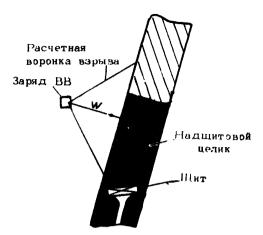
К проекту прилагаются: выкопировка с плана горных работ выемочного участка и схема проветривания шахты в районе этого участка; схема размещения камерного заряда; паспорта крепления и буро-взрывных работ на проходку подводящих к зарядам выработок и схема их проветривания; схема расположения боевиков в заряде ВВ и электровзрывной сети; ситуационный план поверхности над местом взрыва и другие необходимые по тексту графические материалы.

При составлении преекта неебходиме руководствеваться следующими требеваниями:

- 1. Камерные заряды ВВ необходим располагать в перодах висячеге бока пласта.
- 2. Взрывание камерных зарядов разрешается производить при отсутствии непосредственно над щитом непроветриваемых пустот (куполов и др.) и только до пуска щита в эксплуатацию.
- 3. Создание надщитовой подушки для одного щита должно производиться, как правило, взрыванием только одного камерного заряда.

В исключительных случаях (когда в радиус сейсмически опасной зоны попадают важные объекты, в пределах расчетный линии сопротивления для одного заряда или вблизи него располагается отработанный вышележащий пласт и др.) допускается взрывание над щитем нескольких камерных зарядов. Проекты таких взрывов должны согласовываться с ВэрывПЭУ.

- 4. Камерные заряды необходимо распелагать так, чтобы разрушающее действие взрыва максимально распространялесь на надщитовой угольный целик (рис.2), однаке при этом плошадь угольного целика в есновании воронки взрыва не должна превышать 75%.
- 5. В случаях, когда надщитовой угольный целик по высоте превышает расчетный раствор воронки взрыва, камерные заряды необходимо располагать выше, так, чтобы основание воронки взрыва захватывало кроме целика и вышележащее выработанное пространство. В этих случаях нижнюю часть надщитового целика необходи-



мо разрушить шпуревыми зарядами (рис.3), вэрываемыми одновременно с камерным зарядом, или другим способом.

6. Высота подушки над шитом в зависимости от количества глины, находящейся в вышележащем пространстве, должна соответствовать значениям, указанным в табл.1.

Рис. 2

Таблица 1

Количество глины в % от эбъема вышележащего выра- ботанного пространства	Высета (h) подушки над щитом, м		
До 40	1/3 H ^{x)}		
Более 40	2/5 H		

х) Н - наклонная высота этрабатываемого щитового столба, м.

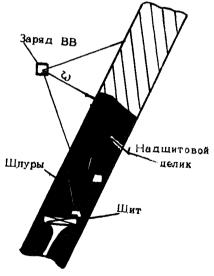
7. Объем породы в целике, необходимый для создания над щитем предохранительной подушки заданной высоты, определяется по формуле

$$V_{\pi} = \frac{c \cdot d}{\ell_{\pi}} \left(h - \frac{\beta \cdot \ell_{y}}{2} + t_{o\pi} \right), m^{3}$$

где V_{Π} - объем взрываемей породы (в целике), м 3 ; с - длина щита, м;

d -вынимлемая мощность пласта. м;

сп коэффициент разрыхпения взрываемой породы (принимается согласно табл.2); h высота
подушки (согласно табл.1), м; в наклонная высота надщитового угольного целика, м; ly коэффициент
разрыхления угля (согласно табл.2);
lon - максимально-допустимая проектом величина определения щига висячего бока пласта относительно щита лежачего бока (для послойных щитов), м.



PHC.3

Горная порода	К ө эффициент разрыхления / 0 /		
Уголь:			
средней крепости	1,3		
крепкий	1,4		
Аргиллит крепкий	1,9		
Алевролит крепкий	2,0		
Песчаник:			
средней крепости	2,1		
крепкий	2,2		

- 8. Во всех расчетах показатель действия взрыва принимается равным единице.
- 9. Расчет веса ВВ камерных зарядов производится по формуле

$$0 = k \omega^3$$
 , Kr.

 $Q = k \, \omega^3 \ , \ \text{kr},$ Q — вес камерного заряда, кг; k — удельный расход ВВ. кг/м 3 (принимается согласно табл.3); ω - расчетная линия наименьшего сопротивления, м.

Расчетная линия наименьшего сопротивления (РЛС) и равный ей раднус (R) основания расчетной воронки взрыва камерного заряда, при взрыве которого разрыхляется необходимый объем) породы, рассчитывается по формуле

$$\omega = \sqrt[3]{V_{\pi}}$$
 , M.

Таолица 3

Коэффициент крепости взрывае- мых пород по М.М. Протодъяконову и их наименование	f=4-6 оргиллить, алевролить, слабые песчаники среней крепости			крепкие	8-12 и весьма песчаники	
Наличие в ос- нования воронки взрыва угольного целика в процен- тах ко всей пло- щади основания воронки	0–25	25–75	0 – 25	25–75	0–25	2575
Удельный рас ход ВВ(К), кг/м	2,2-2,4	2,4-2,6	2,6-2,8	2,8-3,2	3,2-3,6	3,6-4,0

Примечания: 1. В качестве взрывчатых веществ используются ВВ 1У класса предохранительности.

2. При взрывании нееднородней среды, состоящей из различных по мощности прослойков неодинаковой крепости, значение удельного расхода ВВ для камерного заряда принимается по средневзвещень у расчетному коэфрициенту крепости, который эпределяется по формуле $\oint_{cp} = \frac{f_1h_1 + f_2h_2 + \dots + f_nh_n}{h_1 + h_2 + \dots + h_n}$

где \dagger_n -коэффициент крепости пород слоя; n_n -мощиость слоя, м.

10. В зависимости от размера щита по простиранию пласта расчетная линия сопротивления камерного заряда не должна превышать значений, указанных в табл.4.

Таблица 4

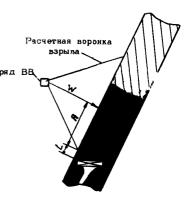
Размер щита, м	18	24	30
Максимально допустимая РЛС (ω_{max}). м	15	18	21

11. Необходимый объем зарядной камеры рассчитывается по формуле $V_{\mathcal{R}} = \frac{\alpha}{\Lambda} \frac{Q}{\Lambda} \quad , \, \mathsf{m}^3$

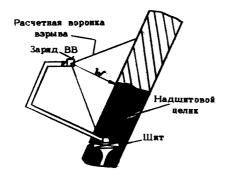
где V_{κ} — объем зарядной камеры, м 3 ; α — коэффициент, учитывающий вид упаковки ВВ. При укладке ВВ в патронированном виде пачками α = 1,8, при заряжании ВВ в мешках весом по 35-40 кг α = 1,5; α — вес заряда ВВ, т; α — плотность ВВ, т α

Не учтенный в формуле объем негорючей крепи камеры рассчитывается отдельно и добавляется к V_{κ}

- 12. Минимально допустимое по разрушающему действию взрыва расстояние (L) от щита до нижнего края контура основания воронки взрыва по кровле пласта (рис.4) принимается не менее (0.25-0.3) ω
- 13. Расстояния, на которых колебания грунта, вызываемые вэрывами, станевятся безопасными для подземных горных выработок, зданий и сороружений на поверхности, определяются согласно требований "Единых Заряд выправил безопасности при вэрывных работах".
- 14. Наклонный ходок по породе разрешается проходить с вентиляционного штрека или из углеспускной печи щитового забоя (рис.5, 6).
- 15. При подготовке выработок для камерного Заряда горизонтальный ходок, примыкающий к зарядной камере, проводится Г или Z образней формы (рис.7.8). На все



PEC. 4



PEC. 5

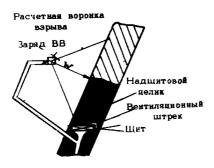


Рис. 6

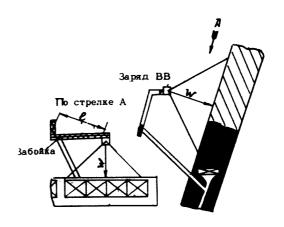


Рис. 7

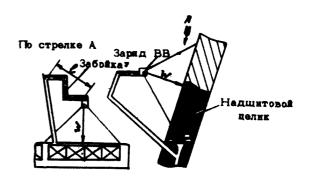


Рис. 8

забои выработок должны быть разработаны наспорта БВР.

- 16. Заряжание камер производится без оставления пустот в заряде. При наличии капежа в камере заряд должен быть изолирован. В заряде (в части прилегающей к забойке) необходимо размещать основной и дублирующий боевики.
- 17. Подводящая к камерному заряду выработка на расстоянии 1,5-2 м закладывается инертной пылью. Остальная часть горизонтальных ходков должна заполняться кирпичем. Запрещается применять в качестве внутренней забойки горючие материалы.
- 18. Кратчайшее расстояние t (см.рис.7,8) от заряда ВВ до подводящих ходков по породе, незаполняемых материалом забойки, должно быть не менее расчетной линии сопротивления заряда.
- 19. Для взрывания камерных зарядов обязательно дублирование электровзрывной цепи от бесвиков до выхода цепи в действующие горные выработки.
- 20. Ликвидация отказавшего камерного заряда должна производиться в соответствии с предусмотренным в проекте порядком путем разборки внутренней забойки в предкамерных выработках и укладки в камерный заряд дополнительных патронов-боевиков с предварительной проверкой исправности электровзрывной сети соответствующими приборами.

На ликвидацию отказа главным инженером шахты разрабатываются специальные организационно-технические мероприятия.

21. В процессе проведения подготовительных выработок и зарядных камер обязателен строгий маркшейдерский контроль соответствия фактического расположения ходков и камер проектному.

М ер • приятия, проводимые до взрыва камерног • заряда

- 22. Не менее чем за три дня до взрыва приказом по шахте назначаются: начальник взрыва, комендант охраны границ опасной зоны взрыва и ответственный мастер-взрывник. В приказе перечисляются меры безопасности при взрывании камерных зарядов. С приказом должны быть ознакомлены все рабочие и ИТР шахты.
- 23. Начальник и комендант взрыва назначаются из лиц ИТР шахты, имеющих право руководства взрывными работами, при этом начальником взрыва запрещается назначать ИТР участка, на котором производится взрыв.
- 24. Опасной зоной взрыва являются все подземные выработки и район поверхности, на которые может оказать влияние действие сейсмических колебаний, возникающих при взрыве.
- 25. Опасной зоной на исходящей струе участка взрыва являются все выработки и оайон поверхности, которые находятся на

пути движения газообразных продуктов взрыва.

- 26. Опасной зеней навстречу движению свежей струи воздуха являются все выработки, расположенные на расстоянии менее 200 м ет участка, на которем производится вэрыв камерноге заряда.
- 27. Границы эпасной зоны вэрыва должны эхраняться специальными постами, либо эграждаться от дестуца в нее людей.
- 28. Неисправная крепь вырабеток, располеженных в сейсмически эпасной зене, должна усиливаться или перекрепляться.
- 29. Население жилых пунктов и отдельных зданий, расположенных в эпасной зоне и вблизи нее, должно быть заблаговременно эповещено о предстоящем взрыве, месте и времени его производства, границах эпасной зоны, установленных сигналах и их значении.

Население, а также служебный персенал и ехрана объектов должны быть удалены на время взрыва за пределы опасной зоны, на границах кетерой выставляются посты.

- 30. Вэрывание камерных зарядов вблизи объектов, имеющих важное значение, должно производиться по согласованию с заинтересованными организациями.
- 31. За сутки до взрыва и перед взрывом вентиляционный надзор севместне с ВГСЧ должны проверить исправность вентиляционных установок и усгрейств шахты в районе взрыва и на пути движения продуктов взрыва, а также щит и близлежащие к нему выработки.

При обнаружении неисправностей производство взрыва не допускается.

- 32. Перед заряжением все выработки, прилегающие к месту взрыва, и педщитевее пространстве обмываются водой или тщательно осланцевываются или ерошаются в соответствии с нормами Правил безепасности.
- 33. На участке вэрыва камерного заряда, а также на соседних в пределах эпасной зоны, перед началом заряжания камеры все электраустановки, за исключением вентилятора местного проветривания, должны быть обесточены,
- 34. На мемент вэрыва камерного заряда все люди, не связанные с производствем вэрывания, выведятся с крыла шахты, где производится вэрыв. Как правиле, рекемендуется преизводить вэрывания в выходней день.
- 35. Во избежение возмежного скопления метана в наклонных хедках по породе они должны постоянно проветриваться вентипятором местного проветривания, который не выключается и в мемент вэрыва.
- 36. Вэрывание камерного заряда производится в точно назначенно эремя.
 - 37. Вэрывание камерного заряда из шахты разрешается про-

изведить тельке взрывными приборами, депущенными к применению в шахтах, эпасных пе газу и пыли. Взрывник в мемент взрывания должен находиться на свежей струе воздуха на расстоянии не менее 600 м ет ходка к камериему заряду.

- 38. Общее сепротивление взрывной цепи должно замеряться перед взрыванием камерного заряда и не должно превышать рас-четное.
- 39. Перед заряжанием преизводится замер метана в зарядной камере и во всех выработках, прилегающих к месту взрыва, а перед взрыванием производится замер метана во всех выработках района взрыва.

Мереприятия, проводимые после взрыва камериого заряда

- 40. После взрывания камерного заряда место взрыва и все прилегающие к нему выработки осматриваются бойдами ВГСЧ.
- 41. В случае, если вентилятером, устаневленным на поверхности, будет выдаваться из шахты значительный объем продуктев вэрыва, то вентилятер должен обслуживаться постем ВГСЧ.
- 42. Депуск людей в выработки эпасной зоны взрыва производится с разрешения главного инженера шахты только после проверки состояния выработок бойцами ВГСЧ, приведения ими выработек в безепасное сестояние и весстаневления нермального проветривания, не не ранее чем через 8 часов после взрыва.
- 43. Отсутствие ядовитых газов взрыва в рудничной атмосфере устанавливается анализом проб воздуха. Пробы набиратются систематически на исходящей струе участка взрыва, у ходовой печи под щит, на вентиляционном штреке и под щитом, не реже 2-х раз в смену в течение первой недели, а в дальнейшем ежесменно, до отхода щита на половину этажа.
- 44. Основные параметры и результаты каждого вэрыва актируются начальником вэрыва. Все акты прилагаются к техническему преекту на вэрыв и являются основанием для песледующих изменений проекта или внесения соответствующих корректив в расчеты проекта, которые утверждаются главным инженером шахты.
- 45. Лица, виневные в нарушении требований настоящей инструкции, несут ответственнесть в административном, дисциплинарном али судебнем порядке.

Печатный цех ВНИМИ Заказ №73 Тираж 500 2/X1-72 М-38415 Объем 1.25 печ.п. Цена 20 коп.