Отсюда следует, что плотность токовых состояний в твердом растворе с короткодействующим примесным потенциалом аналогична плотности электронных состояний в идеальном кристалле — этим объясняется тот, известный из опыта, факт, что многие кинетические свойства растворов подобны свойствам соответствующих идеальных кристаллов.

Решение уравнения $\rho_n(x,\omega) = 0$ относительно ω дает критическое значение энергии E_c^n , начиная с которого появляются токовые электронные состояния.

Критические энергии для разных подзон валентной зоны различны, поскольку при x отличном от нуля и единицы массовые операторы легких и тяжелых дырок существенно отличаются — происходит «расщепление» токовых состояний валентной зоны.

Полученный результат может быть использован при изучении кинетических характеристик новых полупроводниковых материалов на основе изовалентных твердых растворов.

Библиографический список

- 1. **Захаров А.Ю., Щербак Я.Я.** Локальные уровни в твердых растворах. ФТП, 1979. Т. 13. Вып. 10. С. 1906–1911.
- 2. **Бродин М.С., Витроховский Н.И.** Спектральные исследования энергетической структуры смешанных монокристаллов. ФТП, 1972. Т. 6. №4. С. 698–702.
- 3. **Бонч-Бруевич В.Л.** О некоторых точных теоремах теории многих тем. В кн.: Проблема многих тел и физика плазмы. М.: Наука, 1967. С. 32–41.
- 4. **Захаров А.Ю.** Об энергетическом спектре твердых растворов. ФТТ, 1975. Т. 17. Вып. 5. С. 1274–1279.
- 5. **Кривоглаз М.А.** Статические искажения в твердых растворах с гранецентрированной кубической решеткой. ФММ, 1960. Т. 10. N4. С. 169–174.

© Щербак Я.Я., 2005

УДК 622.258

Докт.техн.наук ПОЛОЗОВ Ю.А., инж. ЛАЗЕБНИК А.Ю. («Спецтампонажгеопроект»)

ЛИКВИДАЦИЯ ПРИТОКОВ ВОДЫ ПРИ ПРОХОДКЕ НАКЛОННОГО ФЛАНГОВОГО СТВОЛА ШАХТЫ «ИЛОВАЙСКАЯ» ГП «ОКТЯБРЬУГОЛЬ»

При подготовке и вскрытии резервных блоков полей действующих угольных шахт приходится пересекать участки трещиноватых и обводненных горных пород подготовительными и капитальными выработками. Проведение протяженных выработок через такие обводненные зоны без применения специальных способов сопровождается внезапными прорывами напорных подземных вод, что приводит к резкому падению темпов проходки и технико-экономических показателей.

Согласно проекта «Вскрытие и подготовка 1-го горизонта уклонного поля шахты «Иловайская» ГП «Октябрьуголь» протяженность наклонного ствола составила 823 м при сечении в проходке $17,7\,\mathrm{M}^2$. Наклонный ствол запроектирован по вмещающим породам под углом 13^{o} к горизонту.

Пересекаемые стволом водоносные горизонты приурочены, в основном, к песчаникам карбона, которые широко распространены в данном районе. Водоносность пород каменноугольного возраста обусловлена их коллекторскими свойствами: открытой трещиноватостью и пористостью. Коэффициент фильтрации песчани-

ков составляет от $0,06\,\mathrm{m/cytku}$ до $0,2\,\mathrm{m/cytku}$. Прогнозный водоприток по стволу составлял 72 $\mathrm{m^3/vac}$.

Проходка наклонного флангового ствола шахты «Иловайская» была начата в 1998 г. Проходческие работы проводились без применения специальных способов, что сдерживало темпы проходки из-за больших остаточных водопритоков. Полученные притоки воды откачивались на поверхность специальным насосом. На отметке 128 м забоем ствола была вскрыта мощная водопроводящая зона с притоком до 20 м^3 /час. К моменту разработки проекта на производство тампонажных работ забой ствола достиг отметки 149,0 м. Общий водоприток на забое ствола достиг 29 м^3 /час.

В подготовительный период до начала тампонажных работ ствол был пройден с водопритоком до отметки 164,8 м. В интервале 153,0-162,8 м была вскрыта очередная трещиноватая зона, а приток по стволу увеличился до 64 м 3 /час и проходческие работы стали практически невозможными.

ГОАО «Спецтампонажгеология» на базе комплексного метода тампонажа обводненных пород был разработан проект тампонажа и упрочнения трещиноватых зон и тектонических нарушений. Согласно проекту на производство работ по подавлению водопритоков предусматривалось выполнить тампонаж обводненных зон в интервале 128–667 м 7-ю заходками через скважины длиной 24–50 м, пробуренные из забоя ствола, как показано на рис.1.

Расчет объемов нагнетания тампонажного раствора в зависимости от размеров изоляционных завес вокруг наклонного ствола и распространения раствора производился согласно методики ГОАО «Спецтампонажгеология» [2]. Проектные данные приведены в таблице 1.

Интервал тампонажной		Количество сква-		Общий объем буровых		Общий объем тампонаж-	
заходки, м		ниж		работ, м		ных работ, м ³	
проект	факт	проект	факт	проект	факт	проект	факт
144-154	128-164.8	6	7	180	253	870	1541
154-194	154-194	5	4+2дрен.	225	145	280	299
217-267	195-245	5	2	300	100	460	524
267-322	240-290	5	2	300	100	500	500
322-372	_	5	_	275	_	460	_
582-667	572-692	10	1	500	120	1320	_
ПК6-7	ПК5-6	4	4	120	120	640	245

Табл. 1. Объемы тампонажных работ по заходкам

В результате проведения тампонажных работ по I заходке в интервале 128-164,8 м общий водоприток по стволу сократился до 19 м 3 /час, в т.ч. в забое до 3,0 м 3 /час. Остальной водоприток приходился на участки в интервале 78-128 м, расположенные выше зоны ведения тампонажных работ, перехватывался специальными стробами и откачивался насосом на поверхность.

Для ликвидации остаточных водопритоков в интервале 78–128 м были привлечены ООО «Донспецизоляция» и ЗАО «Карбоспецполимеркрепь», использующие химические композиции. Однако попытки нагнетания этих составов в трещиноватые обводненные горные породы положительных результатов не принесли и дальнейшие работы по химизации были прекращены. После этого ГОАО «Спецтампонажгеология» было предложено выполнить ликвидации остаточных водопритоков в интервале 78–128 м через наклонные скважины, пробуренные под углом 25–30 к оси ствола и имеющие длину 30–50 м. Был также рассмотрен вариант выполнения

тампонажных работ через тампонажные скважины, пробуренные с поверхности земли для гидроизоляции обводненных пород.

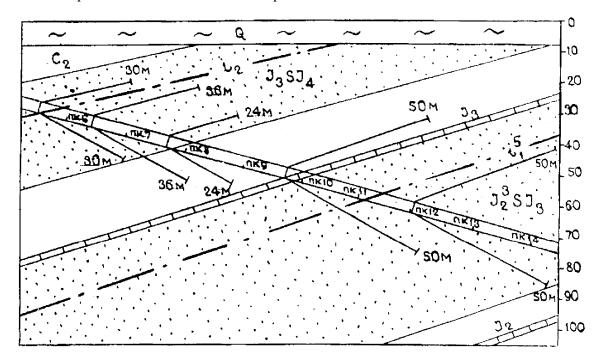


Рис.1. Схема расположения тамионажных заходок в разрезе наклонного флангового ствола шахты «Иловайская» ГП «Октябрьуголь»



Фактически работы по ликвидации остаточных водопритоков были выполнены только в интервале 120–140 м. Остаточные водопритоки на забое были снижены до 9 м 3 /час.

В интервале 217–667 м для обеспечения нормальных условий проходки и эксплуатации ствола силами ГОАО «Спецтампонажгеология» осуществлялось разведочное бурение опережающих скважин в местах встречи водоносных горизонтов. В разведочных скважинах выполнялись гидродинамические исследования, позволившие определить число оперяющих трещин, установить их местоположение и величину раскрытия. По окончании исследований разведочные скважины использовали в качестве тампонажных. Объемы тампонажных работ по заходкам приведены в табл.1.

В результате разведочного бурения было установлено, что два последних предполагаемых водоносных горизонта в интервалах 322–372 м и 582–667 м сдренированы. Тампонажные работы по ним не проводились.

Приготовление и нагнетание тампонажного раствора при производстве работ по водоподавлению осуществляли с помощью стандартного комплекса высокопроизводительного цементировочного оборудования, расположенного на земной поверхности. Нагнетали тампонажный раствор по высоконапорному трубопроводу d 50 мм, проложенному по поверхности от тампонажного комплекса и далее по наклонному стволу до забоя. Для герметизации тампонажных скважин использовали пакерующее устройство ДАУ-1-73. Применение пакерующих устройств обеспечило поочередное нагнетание расчетного количества тампонажного раствора с заданными технологическими режимами в конкретные трещиноватые зоны.

Выводы

Результаты работ по ликвидации притоков воды при проходке наклонного флангового ствола шахты «Иловайская» ГП «Октябрьуголь» положительно оцениваются заказчиком (ш. «Иловайская») и генподрядчиком (трест «Донбассшахтострой»). Выполненные ГОАО «Спецтампонажгеология» работы по гидроизоляции наклонного флангового ствола обеспечили надежный уровень безопасности ведения горных работ и охраны недр.

Библиографический список

- 1. **Тампонаж** обводненных горных пород: Справочное пособие. / Э.Я.Кипко, Ю.А.Полозов, О.Ю.Лушникова и др. М.: Недра, 1989. 318 с.
- 2. **Инструкция** по проектированию и производству работ по тампонажу и упрочнению обводненных тектонических нарушений при сооружении протяженных горных выработок, Минуглепром СССР. Ворошиловград, 1989. 74 с.

© Полозов Ю.А., Лазебник А.Ю., 2005

УДК 622.24.053

Докт. техн. наук УЛИТИН Г.М. (ДонНТУ)

ОЦЕНКА МЕТОДА УСРЕДНЕНИЯ В ЗАДАЧАХ УСТОЙЧИВОСТИ БУРИЛЬНЫХ КОЛОНН

Для выбора рациональных технологических режимов бурения необходимо проводить расчет на устойчивость бурильных колонн. При бурении скважин усилие на долото создается собственным весом и возможна потеря ее устойчивости по типу сжатого стержня. В общем случае устойчивость колонны рассматривается как устойчивость весомого стержня под действием осевых, центробежных сил, крутящего момента и сил инерции промывочной жидкости. Динамическая устойчивость колонны исследована в работах [1,2], влияние крутящего момента и сил инерции промывочной жидкости незначительно на устойчивость, что показано работах [3,4]. Рассмотрим наиболее существенный фактор, влияющий на устойчивость колонны — вес колонны.