

УДК 622.831.242

**Калугина Н.А.**, канд. техн. наук, ст. научн. сотр.  
(ИФГП НАН Украины)

**ОЦЕНКА ВЛИЯНИЯ ФИЛЬТРАЦИИ ГАЗА В ПРОЦЕССЕ  
ТРЕЩИНООБРАЗОВАНИЯ В УГОЛЬНОМ ПЛАСТЕ**

**Калугіна Н.О.**, канд. техн. наук, ст. наук. співр.  
(ІФГП НАН України)

**ОЦІНКА ВПЛИВУ ФІЛЬТРАЦІЇ ГАЗА У ПРОЦЕСІ УТВОРЕННЯ  
ТРИЩИН У ВУГІЛЬНОМУ ПЛАСТІ**

**Kalugina N.A.**, Ph.D. (Tech.), Senior Researcher  
(IPMPNAS of Ukraine)

**IMPORTANCE OF GAS FILTRATION FOR CRACK FORMATION IN THE  
COAL SEAMS**

**Аннотация.** Предложена модель и выполнена оценка фильтрации метана в угольном пласте с учетом процесса трещинообразования при ведении горных работ на больших глубинах современных шахт. Методами теоретической физики проанализирован процесс развития магистральных трещин, которая спровоцирована быстрой разгрузкой выбросоопасного угольного пласта, что позволило выдать оценочные критерии реализации рассматриваемого процесса и определить временные параметры разрушения краевой части пласта. Исследовано явление развития магистральных трещин в краевой части угольного пласта при его быстрой разгрузке от горного давления. Выполнена оценка расстояния между развиваемыми новыми трещинами с учетом их характеристик и расстояния между существующими трещинами, при котором может произойти послойный отрыв. Такая оценка производится на основании полученного в работе неравенства. В качестве критерия послойного отрыва принята величина сжимающих напряжений в трещине, находящейся на заданном расстоянии от поверхности, причем такой механизм может иметь место при реализации в пласте газодинамического явления в виде выброса угля и газа.

**Ключевые слова:** Образование трещин, фильтрация газа, послойный отрыв.

Проблема внезапных выбросов угля, породы и газа при отработке газонасыщенных угольных пластов занимает особое место в ряду проблем геомеханики и горного производства. Ее актуальность в контексте обеспечения безопасной работы горняков не нуждается в разъяснении. Обработка и анализ статистических данных по выбросам [1,2] позволила выявить приоритетность влияния отдельных факторов на подготовку и развязывание выброса. Основными из этих факторов являются горное и газовое давление [3,4]. Под их воздействием трещины, находящиеся в пласте, могут развиваться в том смысле, что их размер (длина), зияние (раскрытие) могут при определенном стечении обстоятельств вырасти настолько, что произойдет быстрое разрушение краевого участка пласта. Эти представления выдвигались, развивались и уточнялись многими исследователями [5,6,7,8], среди которых выделяются представления школы С.А. Христиановича о послойном разрушении призабойной части пласта.

Наша работа представляет попытку предложить модель и методами теоретической физики проанализировать явления развития магистральных трещин, спровоцированного быстрой разгрузкой пласта и дать оценочные критерии реализации и времени разрушения краевого участка пласта.

В нетронутом газонасыщенном пласте трещины находятся под воздействием напряжений, обусловленных горным давлением, и пластовым давлением газа  $P_0$ , находящегося в полости трещин. Несмотря на разрывающее действие внутривещного газового давления, трещины не развиваются, поскольку они «задавлены» сжимающими напряжениями. При отработке пласта (для определенности рассматриваем пласт горизонтального залегания) напряжения, действующие на угольный массив, перераспределяются [9]. Горное давление  $\sigma_{II}$  (см. рис.1) становится неоднородным (опорное давление). Напряжения, поперечные по отношению к обнаженной поверхности, почти исчезают. Происходит разгрузка пласта от этой компоненты напряжений. На самой обнаженной поверхности можно считать эти напряжения равными нулю. По мере удаления от этой поверхности напряжения  $\sigma_{\perp}$  нарастают, приближаясь к своему максимуму  $\sigma_m$  на расстояниях порядка несколько толщин пласта  $h$ . Поэтому величина разгрузки характеризуется разностью  $\sigma_m - \sigma_{\perp}$ .

После такой разгрузки может начаться процесс разрушения материала за счет развития трещин, плоскость залегания которых параллельна обнаженной поверхности (см. рис. 1). Трещины иной ориентации по-прежнему «задавлены» сжимающим горным давлением.

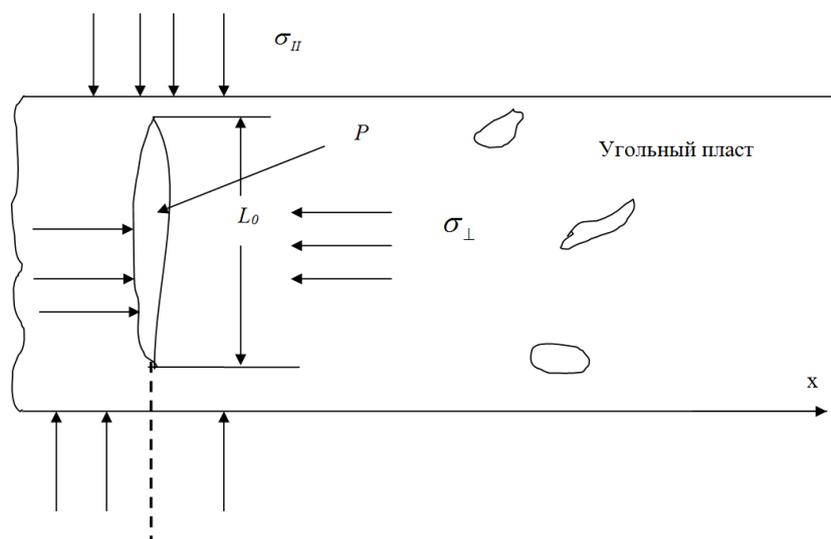


Рисунок 1 - Схема расположения магистральной трещины в газонасыщенном угольном пласте

Рассмотрим одну из трещин выделенной ориентации. Для анализа используем двумерную модель, которая упрощает расчеты без потери общности результатов.

Строго говоря, следовало бы рассмотреть совокупность, систему трещин.

Вместо этого рассматривается одна магистральная трещина, а остальные трещины и поры видоизменяют поля напряжений в окрестности магистральной трещины и являются резервуаром газа, который фильтруется в полость этой трещины. В этом состоит известная аппроксимация среднего поля (mean-field approximation).

Объем трещины определяется объемом исходной полости и действующими напряжениями на ее берегах. Решение классической задачи теории упругости дает для объема трещины (в двумерном случае для площади сечения) следующее выражение

$$V = V_c + \frac{\sigma}{B} L^2, \quad (1)$$

где  $V_c$  – объем исходной полости,  $B$  – упругий модуль материала,  $L$  – длина трещины,  $\sigma$  – напряжения на ее берегах. В нетронутом пласте  $\sigma$  состоит из двух слагаемых – сжимающих напряжений  $\sigma_m$  и пластового давления газа. Поэтому объем трещины в нетронутом пласте равен

$$V_0 = V_c - \frac{\sigma_m - P_0}{B} L_0^2, \quad (2)$$

где  $L_0$  – начальная длина трещины.

В обрабатываемом, т.е. разгруженном, пласте  $\sigma = -\sigma_{\perp} + P_1$ , поскольку давление газа в полости трещины уменьшается от  $P_0$  до  $P_1$  вследствие увеличения объема трещины до величины

$$V_1 = V_c - \frac{\sigma_{\perp} - P_1}{B} L_0^2. \quad (3)$$

Из (3) и (2) следует, что объем трещины после разгрузки

$$V_1 = V_c + \frac{\sigma_m - \sigma_{\perp} - P_0 + P_1}{B} L_0^2. \quad (4)$$

Формула (4) верна лишь в случае, когда длина трещины не меняется в процессе разгрузки пласта.

На практике почти всегда [5] давление газа в несколько раз меньше горного давления; поэтому изменением давления  $P_0 - P_1$  можно пренебречь по сравнению с величиной разгрузки  $\sigma_m - \sigma_{\perp}$ . Как следствие, изменение объема трещины при разгрузке не зависит от давления газа, находящегося в трещине –

$$V_1 = V_0 + \frac{\sigma_m - \sigma_{\perp}}{B} L_0^2 = V_0 \left[ 1 + \frac{\sigma_m - \sigma_{\perp}}{B} \frac{L_0^2}{V_0} \right] \quad (5)$$

Определим зияние трещины  $z_0$  как

$$z_0 \equiv \frac{V_0}{L_0} \quad (6)$$

и введем безразмерный параметр

$$a \equiv \frac{\sigma_m - \sigma_{\perp}}{B} \frac{L_0}{z_0} \quad (7)$$

Тогда

$$V_1 = V_0(1+a) = V_0 \left[ 1 + \frac{\sigma_m - \sigma_{\perp}}{B} \frac{L_0}{z_0} \right] \quad (8)$$

Параметр  $a$  является произведением малого параметра  $\frac{\sigma_m - \sigma_{\perp}}{B}$ , т.е. относительной разгрузки, на большой параметр  $\frac{L_0}{z_0}$ , т.е. отношение длины (поперечника) трещины к ее зиянию. Например, положив  $\sigma_m = 2 \cdot 10^7 \text{ Па}$ ,  $B = 10^9 \text{ Па}$ ,  $L_0 = 10 \text{ см}$ ,  $z_0 = 1 \text{ мм}$  получим, что  $a=2$ . Очевидно, что величина параметра  $a$  может изменяться в широких пределах, от  $a \ll 1$  до  $a \gg 1$ .

До сих пор речь шла о разгрузке пласта безотносительно темпа, скорости разгрузки. В дальнейшем предположим, что разгрузка происходит мгновенно, например, вследствие взрыва. За столь малое время количество газа в полости исходной трещины не меняется и, следовательно, согласно уравнению состояния идеального газа, при неизменной температуре

$$P_1 V_1 = P_0 V_0 \quad (9)$$

Подставив сюда (8), получим давление газа в трещине после разгрузки

$$P_1 = \frac{P_0}{1+a}, \quad (10)$$

т.е. давление сразу после разгрузки падает.

Перейдем непосредственно к вопросу о развитии трещины. Как известно [10,11], Гриффитсом было установлено, что размер трещины (в нашем случае это  $L$ ) возрастает в случае, когда коэффициент концентрации напряжений в вершине трещины становится большим ее модуля сцепления  $M_c$ , обусловленного силами взаимодействия берегов трещины в ее устье. В двумерной модели коэффициент концентрации равен  $\frac{\pi}{2} \sigma \sqrt{L}$ , где  $\sigma$  – напряжения на берегах тре-

щины. В рассматриваемой ситуации сразу после разгрузки  $\sigma = P_1 - \sigma_{\perp}$ , поэтому, согласно Гриффитсу, трещина не будет распространяться, если

$$\frac{\pi}{2}(P_1 - \sigma_{\perp})\sqrt{L_0} < M_c \quad (11)$$

Если в нетронутом пласте

$$M_0 \equiv \frac{\pi}{2}P_0\sqrt{L_0} < M_c \quad (12)$$

и, поскольку, согласно (10)  $P_I < P_0$ , то с большим запасом будет выполняться неравенство (11), т.е. трещина не будет распространяться в длину и все сведется к разбуханию трещины, к увеличению ее зияния. Таким образом, неравенство (12) представляет собой достаточное условие невыбросоопасности.

Для представительных значений входящих в (12) параметров  $P_0 = 10 \text{ атм} = 10^6 \text{ Па}$ ,  $B = 4 \cdot 10^9 \text{ Па}$ ,  $L_0 = 10^{-2} \text{ м}$ ,  $\chi = 10 \text{ Па} \cdot \text{м}$ ,  $M_c \approx \sqrt{B\chi}$ ,  $\chi$  - удельная эффективная поверхностная энергия угля, получаем, что неравенство (12) выполняется. Однако при небольшом повышении пластового давления или длины магистральной трещины неравенство (12) перестает выполняться, т.е. вместо (12) выполняется обратное неравенство

$$M_0 \equiv \frac{\pi}{2}P_0\sqrt{L_0} > M_c \quad (12a)$$

Это, однако, не означает, что обязательно начнется разрушение. События могут пойти двумя возможными сценариями.

1) Если  $\frac{\pi}{2}(P_1 - \sigma_{\perp})\sqrt{L_0} < M_c$ , то трещина сразу после разгрузки не будет распространяться, она лишь разбухает. В дальнейшем, при натекании в нее газа из-за возникшего градиента давления  $P_0 - P_I$ , может случиться, что давление газа в ней достигнет критического рубежа, гриффитсовское неравенство (11) превратится в равенство и начнется рост трещины в длину.

2) Если  $\frac{\pi}{2}(P_1 - \sigma_{\perp})\sqrt{L_0} > M_c$ , то произойдет скачок поперечника трещины до  $L_2$  и, соответственно, уменьшение давления до  $P_2$  таких, что будет выполняться гриффитсовское равенство

$$\frac{\pi}{2}(P_2 - \sigma_{\perp})\sqrt{L_2} = M_c \quad (13)$$

и трещина «выстрелит» от размера  $L_0$  до размера  $L_2$ .

Чтобы найти  $L_2$ , необходимо напомнить, что первичное разбухание и последующее «выстреливание» трещины происходит практически мгновенно, за времена порядка  $10^{-5} \text{ сек}$ , поэтому количество газа в трещине остается неизмен-

ным, следовательно,

$$P_2 V_2 = P_0 V_0. \quad (14)$$

Объем трещины после ее разбухания и последующего «выстреливания», по аналогии с (5) будет равен

$$V_2 = V_0 \left[ 1 + a \frac{L_2^2}{L_0^2} \right] \quad (15)$$

Итак, имеем три уравнения (13), (14) и (15) с тремя неизвестными,  $P_2$ ,  $V_2$  и  $L_2$ . Из этой системы получим уравнение для  $L_2$ . Для определенности рассматриваем максимальную разгрузку, когда  $\sigma_m - \sigma_{\perp} = 0$ , а разгрузка  $m - \sigma_{\perp} = m$ .

$$\lambda \equiv \sqrt{\frac{L_2}{L_0}}$$

Введем обозначение  $\lambda \equiv \sqrt{\frac{L_2}{L_0}}$ . Тогда, методом исключения неизвестных, придем к следующему уравнению

$$\frac{\lambda}{1 + a\lambda^4} = \frac{M_c}{M_0}. \quad (16)$$

Графическое решение этого уравнения представлено на рис.2.

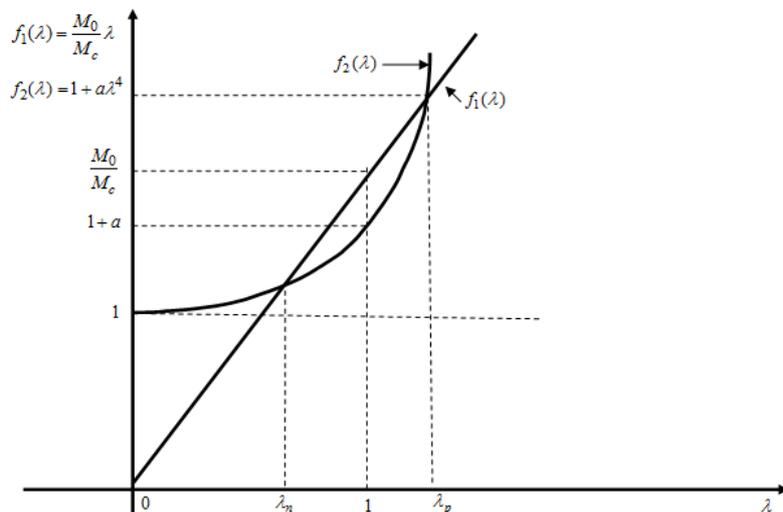


Рисунок 2 - Графическое решение уравнения (16)

Из рис.2 следует, что уравнение (16) имеет либо два вещественных корня, либо не имеет ни одного. Первый из этих случаев реализуется при выполнении неравенства

$$a < \frac{M_0}{M_c} - 1, \quad \frac{\sigma_m - \sigma_{\perp}}{B} \frac{L_0}{z_0} < \frac{M_0}{M_c} - 1. \quad (17)$$

Из двух корней следует выбрать тот, для которого  $\lambda > 1$ , т.е.  $\lambda_p$  (рис.2), поскольку трещина никогда не схлопывается, ее размер может только увеличиться.

Трещина «выстреливает», т. е. увеличивает скачком свой размер от  $L_0$  до  $\lambda_p^2 L_0$ . В этом смысле можно говорить об «ударном» этапе развития трещины.

Если разгрузка максимальна, равна  $m$ , то тот же критерий (17) легко получается из неравенства  $\frac{\pi}{2} P_1 \sqrt{L_0} > M_c$  с учетом соотношения (10). Для выполнения критерия (17) стрелания трещины необходимо, но недостаточно, выполнения критерия Гриффитса  $M_0 > M_c$  в нетронутом пласте. Для разгруженного пласта, сверх того, требуется, чтобы параметр  $a$  был достаточно мал. А это происходит при большом исходном зиянии трещины и невысоком уровне максимальной разгрузки, т.е. не очень большом горном давлении. С увеличением глубины разработки пластовое давление газа обычно нарастает, что способствует развитию трещин. Но, в то же время, разгрузка нарастает, трещина разбухает и давление газа в ней падает, что снижает возможность роста трещин. По - видимому, существует наиболее опасная по росту трещин, а значит и по выбросам, глубина разработки газонасыщенных угольных пластов.

Подводя промежуточный итог, можно утверждать, что критериальное неравенство (17), при выполнении которого происходит скачкообразный рост трещины, является обобщением критерия Гриффитса на случай, когда разрывающие напряжения создаются газом полости трещины.

Что касается относительной величины скачка размера трещины, то он (скачок) растет с ростом  $\frac{M_0}{M_c}$ , т.е. с увеличением пластового давления, уменьшением модуля сцепления, ростом зияния и уменьшением разгрузки.

Если в пласте (или породе) имеется система трещин, параллельных друг другу и расположенных на сравнительно малом расстоянии друг от друга, то при «выстреливании» ближайшей к поверхности трещины наступает мгновенная разгрузка материала в окрестности соседней трещины, и тогда «выстреливает» эта трещина. Далее указанный процесс будет происходить по принципу домино, чем реализуется внезапный выброс угля, породы и газа путем послойного отрыва по Христиановичу [7]. Затухание выброса происходит, например, потому, что нарушается структура системы параллельных трещин.

Оценка расстояния между трещинами, при котором может произойти послойный отрыв, производится на основании неравенства (11). В качестве следует взять величину сжимающих напряжений в трещине, находящейся на расстоянии  $x$  от поверхности,  $x$  – искомое расстояние между трещинами.

Вполне корректно можно считать, что

$$\sigma_{\perp}(x) = \sigma_m \frac{x}{h}, \quad (18)$$

где  $h$ , по порядку, толщина пласта. Если к тому же предположить, что  $P_1 P_0$ , то приходим к оценочному неравенству

$$\frac{\sigma_m}{P_0} \frac{x}{h} < 1 - \frac{M_c}{M_0} \quad (19)$$

Как можно увидеть из приведенных ранее оценок, для  $L_0 \approx 20 \text{ см}$ ,  $\frac{\sigma_m}{P_0} \approx 4$  и  $\frac{M_c}{M_0} \approx 0,4$ , для  $x$  получаем оценку

$$x < 0,1h, \quad (20)$$

т.е. для толщины пласта в  $1m$  расстояние между трещинами, при котором может произойти послойный отрыв, должно быть менее  $10 \text{ см}$ . Неравенство (19) можно рассматривать как один из критериев развязывания выброса.

Таким образом, получено выражение, позволяющее критериально описывать механизм послойного отрыва, имеющий место в призабойной части угольного пласта при реализации в ней газодинамического явления в виде выброса угля и газа.

#### СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Малышев, Ю.Н. Фундаментально прикладные методы решения проблемы метана угольных пластов / Ю.Н.Малышев, К.Н.Трубецкой, А.Т. Айруни. –М.: Академия горных наук, 2000.- 519 с
2. Булат, А.Ф. Метаногенерация в угольных пластах / А.Ф. Булат, С.И. Скипочка, Т.А. Паламарчук, В.А. Анцыферов. - Днепропетровск: Лира, 2010.-310 с.
3. Алексеев, А.Д. Нерівноважна термодинаміка і викидонебезпечність вугільного пласта. /А.Д.Алексеев, Е.П. Фельдман //Укр. J. Phys. 2012, Vol. 57, № 6, p. 619—622.
4. Петухов, И. М. Механика горных ударов и выбросов/ И. М.Петухов, А. М.Линьков. - Недра, 1983. — 280 с.
5. Алексеев, А.Д. Физика угля и горных процессов / А.Д. Алексеев. - Киев: Наук. думка, 2010. — 423 с.
6. Шевелев, Г. А. Динамика выбросов угля, породы и газа / Г.А. Шевелев . — К.: Наукова думка, 1989 . — 160 с.
7. Христианович, С.А. Выбросоопасные ситуации. Дробление. Волна выброса// С.А.Христианович, Р.Л. Салганик. Препринт №152 (ИПМ АН СССР). Москва, 1980г.
8. Минеев, С.П. Активация десорбции метана в угольном пласте / С.П.Минеев, А.А.Прусова, М.Г.Корнилов. – Днепропетровск: Вебер, 2007. – 252 с.
9. Минеев, С. П. Свойства газонасыщенного угля / С.П.Минеев. – Днепропетровск: НГУ, 2009.- 220 с.

#### REFERENCES

1. Malyshev Y.N., Trubetskoy, K.N. and Ayruni, A.T. (2000), *Fundamentalno prikladnye metody resheniya problemy metana ugolnykh plastov* [Fundamentally applied methods for solving problems of coalbed methane], Academy of mining science, Moscow, Russia.
2. Bulat, A.F., Skipochka, S.I., Palamarchuk, T.A. and Antsiferov, V.A. (2010), *Metanjgeneratsiya v ugolnykh plastakh* [Geration methane in coal seams], Lira, Dnepropetrovsk, Ukraine.
3. Alekseev, A.D. and Feldman, E.P. (2012), “Nonequilibrium thermodynamics and vykydonebezpechnist coal seam”, Ukr. J. Phys., vol. 57, no. 6, p. 619-622.
4. Petukhov, I.M. and Linkov, A.M. (1983), *Mekhanika gornykh udarov i vybrosov* [Mechanics of rock bursts and emission], Nedra, Moscow, Russia.
5. Alekseev, A.D. (2010), *Fizika uglya i gornykh protsesov* [Physics and coal mining processes], Naukova Dumka, Kiev, Ukraine.
6. Shevelev, G.A. (1989), *Dinamika vybrosov uglya, gaza i porody* [Dynamics emissions of coal, rock

and gas], Naukova Dumka, Kiev, Ukraine.

7. Hristianovich, S.A. and Salganik, R.L. (1980), "Outburst situation. Crushing. Wave emission", Preprint №152 (IPM AN SSSR), Moscow, pp.10-15.

8. Mineev, S.P., Prusova, A.A. and Kornilov, M.G. (2007), *Aktivatsiya desorbtsii metana v ugolnom plaste* [Desorption activation coal bed methane], Weber, Dnepropetrovsk, Ukraine.

9. Mineev, S.P. (2009), *Svoystva gazonasyshchennogo uglya* [Properties of gas-saturated coal], National Mining University, Dnepropetrovsk, Ukraine.

---

### Об авторе

**Калугина Надежда Александровна**, кандидат техн. наук, старший научный сотрудник, ученый секретарь Института физики горных процессов НАН Украины (ИФГП НАН Украины), г Донецк, Украина, [kalugina@nas.gov.ua](mailto:kalugina@nas.gov.ua).

### About the author

**Kalugina Nadezhda Aleksandrovna**, Candidate of Technical Sciences (Ph.D.), Senior Researcher, scientific secretary of the Institute of Physics of Mining Processes, National Academy of Sciences of Ukraine (NASU IFGP), Donetsk, Ukraine, [kalugina@nas.gov.ua](mailto:kalugina@nas.gov.ua).

---

**Анотація.** Запропоновано модель і виконано оцінку фільтрації метану у вугільному пласті з урахуванням процесу тріщиноутворення при веденні гірничих робіт на великих глибинах сучасних шахт. Методами теоретичної фізики проаналізовано процес розвитку магістральних тріщин, яка спровокована швидкої розвантаженням викиднебезпечного вугільного пласта, що дозволило видати оціночні критерії реалізації розглянутого процесу і визначити часові параметри руйнування крайової частини пласта. Досліджено явище розвитку магістральних тріщин в крайової частини вугільного пласта при його швидкої розвантаженню від гірського тиску. Виконана оцінка відстані між розвивали новими тріщинами з урахуванням їх характеристик і відстані між існуючими тріщинами, при якому може відбутися пошаровий відрив. Така оцінка проводиться на підставі отриманого в роботі нерівності. Як критерій пошарового відриву прийнята величина стискають напруг в тріщині, що знаходиться на заданій відстані від поверхні, причому такий механізм може мати місце при реалізації в пласті газодинамічного явища у вигляді викиду вугілля і газу.

**Ключові слова:** утворення тріщин, фільтрація газу, пошаровий відрив.

**Abstract.** A model is proposed for estimating coal bed methane (CBM) filtration with taking into account process of crack formation at mining operations at great depths in the coal mines. With the help of methods of theoretical physics, a process of main crack development provoked by a quick unloading of a prone-to-outburst coal seam was analyzed, as well as evaluation criteria were established for the process of estimation, and time parameters were specified for the seam edges failure. A phenomenon of main crack development was studied in the edges of the coal seam at rapid rock pressure relief. Distance between newly developing cracks was evaluated with taking into account their characteristics and distance between existing cracks at which the layer-to-layer failure can occur. Such evaluation is made on the basis of the received inequality. A value of compressive stresses in a crack located at a predetermined distance from the surface is assumed as a criterion of the layer-to-layer failure, and such mechanism can be observed in the seam when the gas-dynamic phenomenon is manifested in the form of coal-and-gas outburst.

**Key words:** cracking, gas filtration, layer-to-layer failure.

*Статья поступила в редакцию 06.10.2014*

*Рекомендовано к печати д-ром техн. наук С.П. Минеевым*

УДК 622.281.406:539.3

**Зайцев М.С.**, магистр,  
**Коломиец А.Н.**, канд. физ.-мат. наук, ст. науч. сотр.,  
**Шматовский Л.Д.**, канд. техн. наук, ст. науч. сотр.  
(ИГТМ НАН Украины)

**МЕТОДИКА ЭКСПЕРИМЕНТАЛЬНЫХ ИССЛЕДОВАНИЙ  
ПОВЕДЕНИЯ АРМОПОРОДНЫХ ОБОЛОЧЕК НА МОДЕЛЯХ ИЗ  
ЭКВИВАЛЕНТНЫХ МАТЕРИАЛОВ**

**Зайцев М.С.**, магистр,  
**Коломієць О.М.**, канд. фіз.-мат. наук, ст. наук. співр.,  
**Шматовський Л.Д.**, канд. техн. наук, ст. наук. співр.  
(ІГТМ НАН України)

**МЕТОДИКА ЕКСПЕРИМЕНТАЛЬНИХ ДОСЛІДЖЕНЬ ПОВЕДІНКИ  
АРМОПОРОДНИХ ОБОЛОНОК НА МОДЕЛЯХ  
ІЗ ЕКВІВАЛЕНТНИХ МАТЕРІАЛІВ**

**Zaitsev M.S.**, M. S. (Tech.),  
**Kolomiets A.N.**, Ph.D. (Phys.-Math.), Senior Researcher  
**Shmatovskiy L.D.**, Ph.D. (Tech.), Senior Researcher  
(IGTM NAS of Ukraine)

**METHODS FOR EXPERIMENTAL STUDYING OF CONSOLIDATED  
ROCK CASING BEHAVIOUR BY MODELS MADE OF EQUIVALENT  
MATERIALS**

**Аннотация.** Разработаны основные методические положения для проведения экспериментальных исследований поведения, упрочненного анкерной крепью и инъекцией расширяющимся тампонажным раствором контура выработки. Так как поставленная задача состоит в установлении на моделях из эквивалентных материалов влияния армопородных образований на конвергенцию контура выработки, то основными физико-механическими характеристиками, играющим определяющую роль в данном процессе, являются условия подобия материала модели и моделируемой толщи пород по прочностным характеристикам и условия подобия по процессам упругих деформаций. Результаты этих исследований необходимы для разработки технологии повышения устойчивости выработок посредством упрочнения приконтурных пород выработки и вовлечение их в процесс противодействия горному давлению.

**Ключевые слова:** горная порода, анкерная крепь, инъекционное упрочнение, моделирование, метод эквивалентных материалов, бетонная смесь.

Исследование проявлений горного давления на моделях из эквивалентных материалов будут иметь научное и практическое значение лишь в том случае, если при разработке методики моделирования геомеханических процессов будут удовлетворены следующие условия: