чарирарда авиатири и авиари ачасочивом порада и оперше и имема имема имема имема и им

Մեխանիկա

57, №3, 2004

Механика

УДК 622.552

ХАРАКТЕРИСТИКА МАТЕРИАЛА ГОРНЫХ ПОРОД ПРИ ЕЕ РАЗРУШЕНИИ Ордян А. С., Саркисян Ю. С.

Ա. Ս. Օրդյան, Յու. Ս. Սարգսյան Լեոնային ապարների բնութագիրը մրանց քայքայման ժամանակ

Ուսումնասիրվում են մի չարք լեռմային ապարմեր, որոնք ունեն թերություններ, ձևղքեր, խզվածքներ, անհամասերություններ է այլն։ Ուսումնասիրությունները կատարվում են ըստ Ա. Ա. Գրիֆֆիտսի կողմից մշակված տեսությունն: Բերվում է վտրձերի արդյունքներին համապատասխանտ աղյուսակը։ Վերոռիչյալ արդյունքներից հետևում է, որ լեռնային ապարների քայքայումը ուսումնասիրելու համար հարկավոր է հարցին մոտենալ սկզբնական ձեղե պարունակող փխրուն ապարի քայքայման մեխանիկայի տեսանկյունից

A. S. Ordyan, Yu. S. Sargsyan Description of layer of mountainous stuff during destruction

Аюбое тело, подвергающееся разрушению, характеризуется двуми величинами прочности: теоретической и фактической. Для определения величины теоретической прочности нужно произвести расчет потенциальной энергии ионов в кристаллах данного материала Фактическая прочность определяется на практике или с помощью эксперимента с фиксацией той нагрузки, при которой произошло разрушение. Как правило, экспериментально полученные величины прочности в сотни, а иногда и я тысячи раз меньше теоретических Причной такого расхождения является наличие различных дефектов в кристаллах, которые и приводят к снижению взаимосияли между частицами кристаллической решетки. Дефекты могут быть точечными, линейными или поверхностными. На прочность материала большей частью влияют поверхностные и линейные дефекты.

Основные физико-механические свойства материалов. Таблица 1

11/11	Тип камня	Плотность	Водопоглощение	Пористость
		r/cm ³	по весу %	
1	Гранит янцевский	2,62-2,82	0.16 - 2.24	0.37 - 2.66
2	Гранит кудашевский	2.68 - 2.72	0.30 - 0.53	0,75-2,45
3	Гранит	2,76 - 2,80	0.30 - 0.50	1.5 - 2.8
	лезниковский			
4	Гранит	2.67 - 2.71	0.01 - 0.15	1,11-2,21
	новоданилонский			
5	Гранит памбакский	2.78 - 2.97	0,11-0,42	0,46-2,63
6	Базальт	2,82 - 2,97	0.97 - 2.33	0.40 - 3.31
7	Мрамор коелгиский	2,73-2,82	0,12-0,59	0.30 - 2.40
8	Туф бюраканский	2.52 - 2.74	5,30 - 25,70	20,6 - 4,91

Эксперименты проводились по методике, указанной в [5] при постоянном весе образца при температуре 20°С. Использовано центральное статическое нагружение.

С целью обеспечения нормальной работы той или иной конструкции, проделывают соответствующие расчеты по классическим теориям

прочности. Однако, зачастую результаты расчетов по этим теориям прочности дают расхождение с теми величинами, при которых конструкция разрушается или, наоборот, может принимать большие нагрузки. Это объясняется тем, что существующие эти теории не основаны на каком-либо внутреннем механизме, ведущем к разрушению.

Поскольку в любом куске горной породы существует некоторос количество дефектов—мелкие трещины, поры, неоднородности и т.д., то очевидно, что формулы для расчетов должны включать параметры, характеризующие дефекты, так как они являются причинами расхождения результатов фактических и теоретических расчетов. Такой теорией является теория трещин хрупкого разрушения, разработанная А. А Гриффитсом

Согласно теории А. А. Гриффитса тело, внутри которого имеется трещина длиной 2/ элиптической формы, подвергается равномерному растяжению от. Трещина, достигнув критической длины при напряжении от, становится неустойчивой и возникает хрупкое разрушение. Напряжение от и длина распространяющейся трещины всязаны зависимостью:

$$\sigma = \sqrt{2E\gamma/(\pi\ell)}$$

где Е – модуль упрутости материала

у - поверхностная энергия материала

 ℓ — полудлина трещины

Выражение $\sigma \sqrt{\pi \ell} = \kappa$ характеризует коэффициент интенсивности напряжений, который по достижении критических энергий напряжения σ_{κ} и длины трещины ℓ_{κ} также принимает критическое эначение κ_{κ} :

$$\kappa_{c} = \sigma_{k} \sqrt{\pi \ell_{k}} \tag{1}$$

Критическое значение коэффициента интенсивности напряжений связано с энергетическим критернем разрушения по формуле:

$$\kappa_c = \sigma_k \sqrt{2E\gamma}$$

Из приведенной формулы видно, что величина к, является характеристикой материала, отражающей сопротивление возникновению хрупкого разрушения при налични исходной трещины.

Для определения величины к_і. (индекс і указывает, что трещина и материале образовалась при растяжении) для некоторых горных пород

были проделаны эксперименты. Образцы изготовлялись по форме, указанной на фиг. 1. Эксперименты проводились по методикс, указанной в литературе [5].

Критическое значение коэффициента интенсивности напряжения κ_{t_0} определялось зависимостью от силы изгиба, приложенной посередине пролета [5].

$$\kappa_{1c} = \frac{P_{\kappa}L}{2\sqrt{2}HB^{3/2}}\sqrt{31.7(\ell/B) - 64.8(\ell/B)(\ell/B) + 211(\ell/B)(\ell/B)(\ell/B)}$$
(2)

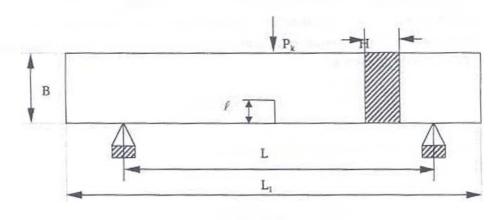
где Р. - величина силы, разрушающей образец.

Н - толщина образца,

L – расстояние между опорами,

В - высота образца,

глубина трещины.



Фиг. 1

Средние значения величины критического коэффициента интенсивности напряжений для некоторых горных пород приведены в табл. 2.

		Таблица 2
п/п	Породы	K _{Ic} Krc/MM ^{3/2}
1	Гранит янцевский	4.7
2	Гранит кудашевский	4.4
3	Гранит лезниковский	4.0
4	Гранит новоданиловский	3.5
5	Гранит памбакский	3.2
6	Базальт	2.8
7	Мрамор коелгиский	2.0
8	Туф бюраканский	0.5

Как видно из табл. 2, полученные значения величины к_к изменяются прямо пропорционально величине напряжения σ. Кроме того, полученные величины лежат в пределах данных, приведенных в работе [4]. Из высшесказанного следует, что при изучении разрушения горных пород 80

необходимо подойти с точки зрения механики хрупкого разрушения с начальной трещиной Для каждого материала необходимо определить величну критического коэффициента интенсивности напряжений, являющегося характеристикой материала, который может рассматриваться как силовым критерием хрупкого разрушения.

ЛИТЕРАТУРА

- Ржевский В. В., Новак Г. Я. Основы физики горных пород. М.: Недра, 1973.
- 2. Беляев Н.М. Сопротивление материалов. М. Наука, 1976.
- 3. Феодосьев В.И. Сопротивление материалов, М.: Наука, 1986.
- 4. Черепанов Г. П. Механика хрупкого разрушения. М.: Наука, 1974
- 5. Серенсен С. Б. Сопротивление материалов усталостному и хрупкому разрушению. М.: Атомиздат, 1975
- 6. Ацагорцян З.А. Облицовочные камни Советского Союза. Еревии Айастан, 1987.

Армянский Государственный педагогический университет им. Х. Абовяна Поступила в редакцию 24.03.2004