возможность получения композитного брикета, отвечающего ГОСТ 13672-76 на топливный брикет из торфа.

В качестве объекта исследований выбрана торфяная сушенка низинного типа степенью разложения R=32% с содержанием влаги 14%, средним размером частиц d=3,2 мм, насыпной плотностью  $\rho_{\rm H}=310$  кг/м³ и костра льнозавода, расположенного в г. Кобрин Брестской области, с содержанием влаги 18%, насыпной плотностью  $\rho_{\rm H}=90$  кг/м³ и средним размером частиц 1-3 мм в поперечном сечении и длиной 3-10 мм.

Процесс прессования проводился на гидравлическом прессе ПСУ-125 с максимальным усилием на штемпеле 1250 кН. При исследованиях определялся коэффициент уплотнения смеси  $K=H_1/H_2$ , где  $H_1$  — начальная высота засыпки смеси в матрицу, мм и  $H_2$  — толщина брикета в сжатом состоянии, мм, а также прочность брикета на изгиб  $\sigma_{\rm H}$ , МПа. Опыты проводились при давлении прессования p=100 МПа близкими к значениям прессования в производственных условиях. Установлено, что прочность брикета на изгиб  $\sigma_{\rm H}$  с увеличением массовой доли костры снижается и при значении содержания костры более 30 % выходит за пределы прочности установленной ГОСТ 13672-76, т.е.  $\sigma_{\rm H} < 2$  МПа.

Влияние содержания костры в смеси на коэффициент уплотнения K характеризуется интенсивным его ростом с увеличением массовой доли костры. Так при содержании костры 40 % коэффициент K увеличивается в 4,3 раза по сравнению с чистым торфяным брикетом.

Таким образом, исследования прессования смеси торфа и костры показали возможность получения качественного брикета при содержании в смеси костры не более 30 % по массе. Однако при этом значительно увеличивается коэффициент уплотнения, что приводит к необходимости увеличения рабочего хода штемпельного пресса, являющимся основным прессовым оборудованием при получении торфяного топливного брикета.

## УДК 631.372

## Механико-математическая модель динамики неопрокидного скипа

Таяновский Г.А., Гущин Э.П. Белорусский национальный технический университет

Особенности динамики взаимодействия неопрокидных скипов через роликоопоры с микропрофилем направляющих проводников жесткой армировки шахтного ствола калийного рудника приводят к необходимости уменьшения скорости подъема сосудов, частой замене роликоопор, снижению производительности рудника и большим затратам. Необходимо существенно повысить ходимость роликоопор. Методика выбора параметров перспективных роликоопор с увеличенной ходимостью для скипов

большой грузоподъемности включает анализ их динамики на математических моделях на ЭВМ.

Разработана расчетная динамическая система "скип-жесткая армировка" с учетом лобовых и боковых контактов упругих роликоопор со случайным микропрофилем проводников, обладающих собственной податливостью, детерминированно распределенной по длине пути. Система имеет восемь фазовых переменных. С использованием основного уравнения динамики в форме уравнений Лагранжа второго рода с обобщенными силами составлена система дифференциальных уравнений взаимосвязанных вынужденных колебаний скипа во время движения, при кинематическом возмущении со стороны пути и допущении, в первом приближении, о том, что он движется с установившейся средней скоростью и боковой увод роликов не учитывается. Подобраны моделирующие выражения корреляционных функций для описания случайного микропрофиля поверхностей контакта роликов с проводниками, которые необходимы для формирования входных воздействий на динамическую систему. Также получены выражения для закона изменения нормальных податливостей лобовой и боковых поверхностей проводников по их длине, с учетом мест их крепления к стволу, а также зависимости нормальных и боковых жесткостей деформируемой шины ролика от величин соответствующих деформаций.

Разработана программа исследования механико-математической модели в функции параметров роликоопор и параметров пути, с целью установления расчетных динамических нагрузок для последующих ресурсных расчетов роликоопор при выборе их рациональных параметров по критериям динамической нагруженности и долговечности, а также оценки влияния скорости движения скипа в порожнем и груженом состояниях на уровень динамических нагрузок роликоопор.

УДК 517.929.7

## Математическая модель температурного поля в зоне пожара в горной выработке

Ляшенко В. П., Григорова Т.А., Кобыльская Е.Б. Кременчугский национальный университет (Украина)

Горную выработку можно представить в виде конечного полого двуслойного цилиндра, во внутренней части котрого распространяется горячий поток воздуха и других газов от пожара. Очаг пожара расположен на одном из концов выработки. Прогретый, в очаге пожара, воздух вентиляционным потоком распространяется по горной выработке со скоростью v. На внутренней поверхности цилиндра имеет место конвективный теплообмен по закону Ньютона с горным массивом. До возникно-