Не исключено, что в ближайшее время на пассажирских вагонах, в том числе и на вагонах электропоездов, начнут применяться тормозные колодки из более совершенных композиционных материалов.

В состав композитов, используемых при изготовлении фрикционных элементов колодочных и дисковых тормозов, в качестве наполнителя входит асбестовое волокно, которое обеспечивает необходимые эксплуатационные характеристики, прежде всего по износу элементов трущихся пар. В то же время на основе многочисленных медицинских исследований установлено, что асбестовая пыль обладает сильными канцерогенными свойствами. Доказана неизбежность риска для здоровья рабочих, занятых обработкой асбеста, при отсутствии эффективной системы пылеудаления. Фактически в композиционных материалах, применяемых для изготовления тормозных колодок, асбест находится в связанном состоянии, и при обслуживании тормозов опасность попадания асбестовой пыли в организм человека минимальна. Несмотря на это, уже с 70-х годов XX столетия разрабатываются безасбестовые композиты для железнодорожных тормозов.

Однако в ближайшие несколько лет следует оценивать тормозные системы электропоездов по применению чугунных тормозных колодок с повышенным содержанием фосфора и композиционных колодок ТИИР-303, которые широко применяются на дорогах СНГ.

УДК 629.423.077-592.527

## ДИНАМИКА СИЛОВОГО ПРИВОДА ЭЛЕКТРОПНЕВМАТИЧЕСКОГО ТОРМОЗА

Е. Э. ГАЛАЙ

Белорусский государственный университет транспорта

Процесс работы пневматического силового привода электропневматического тормоза (ЭПТ) при торможении и отпуске можно разбить на четыре периода:

I - время с момента запуска тормоза до начала движения поршня ТЦ;

II – время повышения давления в ТЦ до максимальной величины;

III - выстой поршня при фиксированном давлении в ТЦ (тормоз в положении перекрыши);

IV – время понижения давления в ТЦ, сопровождающегося обратным ходом поршня под действием упругого сопротивления элементов рычажной передачи и возвращающей пружины.

Анализ динамики силового привода (ЭПТ) производится при следующих допущениях, касающихся термодинамического состояния воздуха в тормозной системе:

1 Процесс изменения давления в рабочем резервуаре (PP) и тормозном цилиндре (ТЦ) при истечении воздуха из объема постоянного давления – изотермический, а при истечении из глухого объема – адиабатический.

2 Атмосферное давление  $p_{\rm a}$  и коэффициент расхода  $\mu$  принимаются постоянными.

Рабочий ход поршня ТЦ происходит с изменением наполняемого объема  $V_{\rm ru}$ . Это изменение пропорционально ходу штока  $l_{\rm urr}$ . Уравнение состояния воздуха в наполняемом объеме ТЦ

$$M = \frac{P_{\rm u}}{RT} \left( V_{\rm MR} + l_{\rm m} F_{\rm u} \right),\tag{1}$$

где M – масса воздуха, поступившего в ТЦ; R – газовая постоянная, R = 287,14 Дж/(кг · К); T – температура воздуха в PP;  $V_{\rm мп}$  – объем «мертвого» пространства тормозного цилиндра;  $F_{\rm ц}$  – площадь поршня.

Продифференцировав уравнение (1) по времени, получим массовый расход воздуха в ТЦ

$$G = \frac{dM}{dt} = \frac{1}{RT} \left[ \frac{dp_{u}}{dt} \left( V_{M\Pi} + l_{u} F_{u} \right) + p_{u} F_{u} \frac{dl_{u}}{dt} \right]. \tag{2}$$

Уравнение движения поршня при рабочем ходе с учетом влияния масс рычажной передачи:

$$F_{\rm u}(p_{\rm u} - p_0) = m \frac{d^2 l_{\rm u}}{dt^2} + \kappa_{\rm np} l_{\rm u} + P_{\rm np} + P_{\rm rpn} + S_{\rm \tau p},$$
 (3)

где m — масса поршня и деталей тормозной рычажной передачи (ТРП); ж $_{\rm np}$ ,  $P_{\rm np}$  — жесткость и усилие предварительного сжатия возвращающей пружины;  $P_{\rm tpn}$  — сила упругих деформаций элементов ТРП, приведенная к поршню;  $S_{\rm tp}$  — сила трения поршня.

Скорость и время перемещения поршня можно определить, интегрируя и решая совместно уравнения (2) и (3). В зависимости от варианта истечения воздуха из РР при расчетах следует учитывать изменение давления и температуры в нем или же принять их постоянными.

Таким образом, в общем виде динамика силового привода электропневматического тормоза в  $I_R$  II периодах может быть представлена следующей системой уравнений в конечно-разностной форме для шага интегрирования  $\Delta t$ :

$$\Delta Q_{\mathrm{p}i} = \left(G_{\mathrm{p}\kappa i} + G_{\mathrm{u}i}\right) \Delta t;$$

$$G_i = 0.0404 \mu f p_{p(i-1)} T_{p(i-1)}^{-0.5}$$
, при  $\beta_i = \frac{p_{i-1}}{p_{p(i-1)}} \le 0.528$ ; (4)
$$G_i = 0.1562 \mu f T_{p(i-1)}^{-0.5} \left(\beta_i^{1.43} - \beta_i^{1.71}\right)^{0.5}$$
 при  $\beta_i \ge 0.528$ .

При изотермическом процессе  $k=1, T_p={\rm const}$  .

При адиабатическом процессе 
$$k=1,403$$
,  $T_{\mathrm{p}i}=T_{\mathrm{p}(i-1)}\!\!\left(\frac{p_i}{p_{i\!-\!1}}\right)^{\!\!\frac{k\!-\!1}{k}}=T_{\mathrm{p}(i\!-\!1)}\!\!\left(\frac{p_i}{p_{i\!-\!1}}\right)^{\!0,287}$  .

$$p_{{\rm p} \kappa i} = p_{{\rm p} \kappa (i-1)} + \Delta p_{{\rm p} \kappa i} \, ; \ p_{{\rm u} i} = p_{{\rm u} (i-1)} + \Delta p_{{\rm u} i} \, .$$

Система конечно-разностных уравнений (4) интегрируется при следующих начальных условиях:

$$p_{\rm pk}(0) = p_{\rm a}\;;\; p_{\rm u}(l'_{\rm m0},0) = p_{\rm a}\;;\; l_{\rm m}(0) = l'_{\rm m0}\;;\; p_{\rm p}(0) = p_{\rm p}\;;\; T_{\rm p}(0) = T_{\rm a}\;,$$

где  $T_3$  — температура окружающей среды;  $p_3$  — атмосферное давление.

УДК 629.4.077-592

## **© МОДЕРНИЗАЦИЯ ТОРМОЗНОЙ СИСТЕМЫ АВСТРИЙСКИХ ПУТЕВЫХ МАШИН**

Э. И. ГАЛАЙ, В. И. КОНОВАЛОВ, П. К. РУДОВ Белорусский государственный университет транспорта

На Белорусской железной дороге с 1994 года эксплуатируются 10 австрийских путевых машин (6 наименований) фирмы «Плассер Тойрер», на которых установлено тормозное оборудование системы «Кнорр-Бремзе».

Организация технического обслуживания и ремонта тормозных приборов западноевропейского типа требует значительных валютных затрат на закупку оборудования для ремонта, запасных частей и комплектующих изделий, а также технической документации. Для сравнения стоимость применяемого на грузовых вагонах и локомотивах воздухораспределителя усл. №483 составляет 188 долларов США, тормозного цилиндра усл. №507Б − 69 долларов США, в то время как стоимость воздухораспределителя и тормозного цилиндра фирмы «Кнорр − Бремзе», соответственно, 3997 и 3696 долларов США.

Из-за малочисленности парка данных путевых машин на Белорусской железной дороге оснастка и оборудование по ремонту тормозов будет использоваться неэффективно, кроме того обслуживание тормозных систем западноевропейского производства создает серьезные трудности для осмотрщиков вагонов и ремонтного персонала. Установленное тормозное оборудование фирмы «Кнорр—Бремзе» также не позволяет оснащать путевые машины системой безопасности движения КЛУБ-УП.

Одним из путей решения перечисленных проблем является замена тормозного оборудования западноевропейского типа на тормоза, применяемые на Белорусской железной дороге.