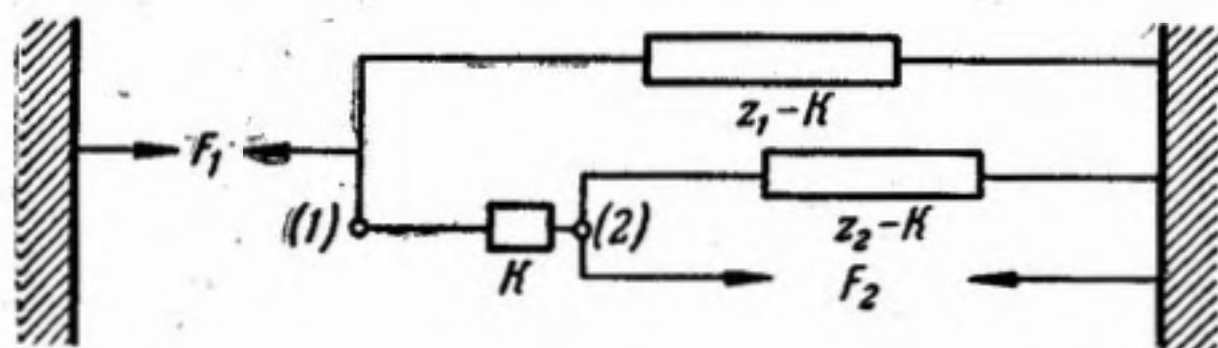


ЭКВИВАЛЕНТНЫЕ СХЕМЫ ЭЛЕМЕНТОВ КОЛЕБАТЕЛЬНЫХ СИСТЕМ С РАСПРЕДЕЛЕННЫМИ ПОСТОЯННЫМИ

И. Г. Русаков

Рассмотрен способ представления механической системы с распределенными постоянными в виде эквивалентных схем, пригодных в частотном диапазоне, охватывающих ряд резонансных частот.

Представление элементов колебательных систем с распределенными постоянными (например, стержней, мембран, труб и т. п.) в виде эквивалентных схем обычно обуславливается некоторым ограниченным частотным диапазоном, в пределах которого элемент с распределенными постоянными с известным приближением может быть заменен эквивалентным ему элементом с сосредоточенными постоянными. Ниже предлагается простой способ рассмотрения таких элементов, при котором достигается их более полное представле-



Фиг. 1

ние в виде эквивалентных схем, пригодных в широком частотном диапазоне, охватывающем ряд резонансных частот элементов.

Рассмотрим произвольный линейный механический преобразователь, обозначив через  $z_1$  и  $z_2$  его входное и выходное сопротивления холостого хода и через  $K$  — коэффициент связи или переходное сопротивление. Уравнения четырехполюсника в форме сопротивлений легко преобразуются к виду

$$F_1 = F_2 + (z_1 - K) v_1 + (z_2 - K) v_2, \quad K (v_1 - v_2) = F_2 + (z_2 - K) v_2.$$

Отсюда очевидна эквивалентная схема, изображенная на фиг. 1. Для продольно колеблющегося стержня сопротивления выражаются известными формулами

$$Z_1 = Z_2 = \frac{SE}{jc} \operatorname{ctg} kl; \quad K = \frac{SE}{jc} \frac{1}{\sin kl},$$

где  $S$  — площадь сечения стержня,  $E$  — модуль Юнга,  $c$  — скорость распространения продольных волн в стержне,  $k = \omega / c$ ,  $l$  — длина стержня.

Находим

$$z_1 - K = z_2 - K = \frac{jSE}{c} \operatorname{tg} \frac{kl}{2}.$$

Основываясь на виде полученных сопротивлений, можно считать  $K$  за гибкое сопротивление  $\frac{1}{j\omega C}$ , причем

$$C = C_0 \frac{\sin kl}{kl},$$

где  $C_0$  — статическая гибкость стержня.

Точно так же, считая  $(z_1 - K)$  и  $(z_2 - K)$  за инерционные сопротивления  $j\omega \frac{m}{2}$ , выразим массу  $\frac{m}{2}$ :

$$\frac{m}{2} = \frac{m_0}{2} \frac{\operatorname{tg}\left(\frac{kl}{2}\right)}{(kl/2)},$$

где  $m_0 = \rho l S$  — общая масса стержня.

Эквивалентная схема представлена на фиг. 2. Разумеется, представление  $K$  в виде гибкости и  $(z - K)$  в виде массы совершенно условно, так как при изменении частоты меняются знаки этих сопротивлений, причем собственно «массы» переходят в «гибкости», и наоборот; однако с этой оговоркой эквивалентная схема фиг. 2 формально будет правильна при всех частотах, за исключением, может быть, самих резонансных частот, когда сопротивления обращаются в нуль или бесконечность.

Схема фиг. 2 относится и к акустическому волноводу — трубе с жесткими стенками малого размера сечения, в котором распространяются плоские звуковые волны. При этом масса  $m_0$  и гибкость  $C_0$  имеют значения:

$$m_0 = \frac{\rho V}{S^2} \quad \text{и} \quad C_0 = \frac{\rho c^2}{V},$$

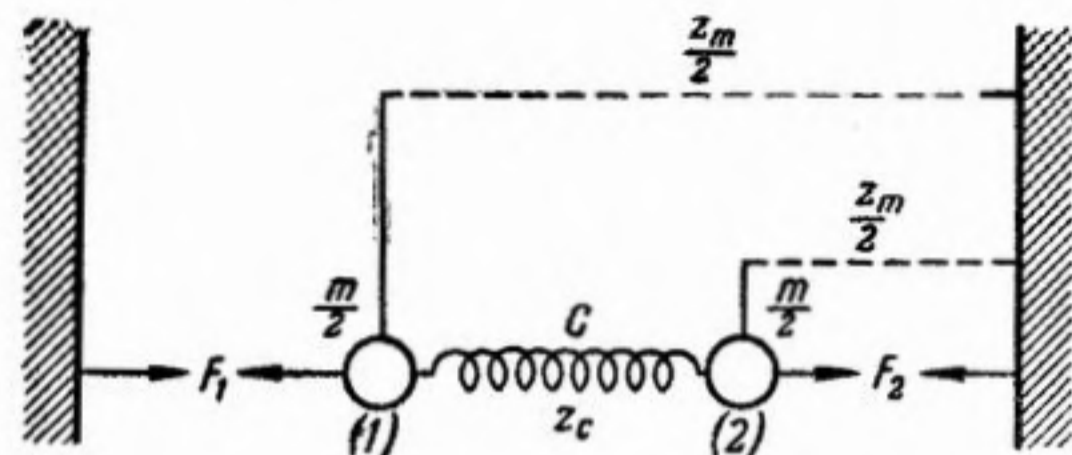
где  $V$  — полный объем волновода,  $c$  и  $S$  — поперечная скорость звука и площадь сечения.

При низких частотах, когда  $kl \ll 1$ , зависящие от частоты гибкость  $C$  и масса  $m$  волновода или стержня должны быть заменены их статическими значениями. Масса стержня или волновода оказывается распределенной пополам между входным и выходным сечениями. Если стержень или волновод входят как часть в более сложную колебательную систему, силы  $F_1$  и  $F_2$  должны быть заменены реакциями сопротивлений, присоединенных к сечениям 1 и 2.

Приведенный здесь для стержня и трубы способ рассмотрения и построения эквивалентной схемы легко может быть распространен и на другие подобные элементы колебательных систем.

Всесоюзный научно-исследовательский  
институт физико-технических  
и радиотехнических измерений  
Москва

Поступила в редакцию  
10 января 1955 г.



Фиг. 2