

УДК 534.1

© 2003 г. А.В. ВЛАХОВА, И.В. НОВОЖИЛОВ

**РАЗДЕЛЕНИЕ ДВИЖЕНИЙ
РАЗНОЧАСТОТНОЙ МЕХАНИЧЕСКОЙ СИСТЕМЫ,
НЕ СОДЕРЖАЩЕЙ ЯВНО "МАЛЫХ" ИЛИ "БОЛЬШИХ" ПАРАМЕТРОВ**

Рассматривается линейная, близкая к консервативной система, собственные частоты которой сильно разнесены по своим величинам. В отличие от [1, 2], исходные уравнения движения не содержат в явном виде малых параметров или больших коэффициентов жесткости. Строятся два варианта приближенной математической модели, описывающей движение по низкочастотным составляющим под действием "медленных" возмущений. Приведение задачи к сингулярно возмущенному Тихоновскому виду производится путем промежуточного перехода к нормальным координатам консервативной части системы.

Рассмотрим уравнения движения механической системы, записанные в числовых мерах той или иной традиционной системы размерностей

$$AX'' + RX' + CX = F \tag{1}$$

$$X(0) = X_0 = (X_{01}, \dots, X_{0n})^T, \quad X'(0) = W_0 = (W_{01}, \dots, W_{0n})^T$$

Здесь T – время; $(\dots)' = d/dT$; $X = (X_1, \dots, X_n)^T$ – n -мерный вектор конфигурационных переменных ($(\dots)^T$ означает знак транспонирования); $A = \|a_{ij}\|$, $R = \|r_{ij}\|$, $C = \|c_{ij}\|$ – матрицы инерционных, диссипативных и консервативных коэффициентов системы; $F = (F_1(T/T_{B1}), \dots, F_n(T/T_{Bn}))^T$ – вектор внешнего возмущения, T_{Bi} – характерное время, за которое функция $F_i(T/T_{Bi})$ изменяется на величину порядка своего максимального по модулю значения. Предполагается, что все $F_i(T/T_{Bi})$ ($i = 1, \dots, n$) являются непрерывными и ограниченными функциями на интервале $0 \leq T < \infty$.

Будем рассматривать такие системы, для которых матрицу R можно записать в виде

$$R = \alpha A + \beta B + \gamma C \tag{2}$$

где α, β, γ – скаляры; $B = \|b_{ij}\|$ – симметрическая матрица, у которой все $\|b_{ij}\| \leq 1$ ($i, j = 1, \dots, n$). Такое представление отвечает традиционному для теории колебаний разбиению сил трения на "внешние" (при $\beta, \gamma = 0$) и "внутренние" (при $\alpha, \beta = 0$) [3]. Будем, далее, предполагать, что силы "внутреннего" трения присутствуют всегда ($\gamma > 0$), α и β считаются произвольными, не нарушающими неотрицательной определенности матрицы R .

Рассмотрим, наряду с (1), консервативную систему

$$AX'' + CX = 0 \tag{3}$$

получающуюся из (1) при $R = \|0\|$, $F = \|0\|$. Предположим, что собственные частоты системы (3) удовлетворяют неравенству

$$\omega_1 \sim \omega_2 \sim \dots \sim \omega_k \ll \omega_{k+1} \sim \dots \sim \omega_n \tag{4}$$

Будем считать, что силы трения RX^* не изменяют колебательного характера собственных движений системы (1) и разнесения спектра (4). Ограничимся случаем "медленных" возмущений

$$1/T_{Bi} \sim \omega_1, \dots, \omega_k \quad (i = 1, \dots, n) \quad (5)$$

Предположим, что величины параметров α, β, γ из (2) исключают появление резонансов в системе (1), т. е. являются "конечными", имеющими нулевой порядок по малому параметру, вводимому далее.

Попытаемся построить приближенную модель системы (1), описывающую "медленные" составляющие движения в диапазоне "медленных" собственных частот $\omega_1, \dots, \omega_k$.

При этом будем считать, что система (1) не содержит в явном виде малых параметров, свидетельствующих об исходном разнесении частот (4) системы (3), или "больших" коэффициентов жесткости, как в [1, 2].

Проделаем в (1) замену

$$X = V\xi \quad (6)$$

где $\xi = (\xi_1, \dots, \xi_n)^T$ – вектор нормальных координат, $V = \|v^j\|$ – матрица векторов v^j собственных форм системы (3).

Потребуем, чтобы V удовлетворяла соотношениям [3]

$$V^T A V = E, \quad V^T C V = \Omega, \quad \Omega = \text{diag}(\omega_1^2, \dots, \omega_n^2) \quad (7)$$

Подставим (6) в (1). Умножим результат слева на V^T и учтем (2), (7). Поделив каждое уравнение полученной системы на ω_i^2 и, перейдя к форме Коши, получим

$$\begin{aligned} \dot{\xi}_i &= U_i \\ \frac{1}{\omega_i^2} U_i \dot{\xi}_i &= -\xi_i - \left(\frac{\alpha}{\omega_i^2} + \gamma \right) U_i \xi_i - \frac{\beta}{\omega_i^2} \sum_{j=1}^n (v^j)^T B v^j U_j \xi_j + \frac{1}{\omega_i^2} (v^i)^T F \quad (i, j = 1, \dots, n) \end{aligned} \quad (8)$$

$$\xi(0) = V^{-1} X_0 = (\xi_{01}, \dots, \xi_{0n})^T, \quad U(0) = V^{-1} W_0 = (U_{01}, \dots, U_{0n})^T$$

Нормализуем [4] соотношения (8), (6) заменой

$$\begin{aligned} &= T/T_*, \quad \xi_i = \xi_i/\xi_{i*}, \quad u_i = U_i/U_{i*}, \quad ((v^i)^T B v^j) = (v^i)^T B v^j / [(v^i)^T B v^j]_* \\ f_i &= (v^i)^T F / [(v^i)^T F]_*, \quad x_i = X_i/X_{i*}, \quad \bar{v}_j^i = v_j^i / [v_j^i]_* \end{aligned} \quad (9)$$

где характерные величины $\xi_{i*}, U_{i*}, [(v^i)^T B v^j]_*, [(v^i)^T F]_*, X_{i*}, [v_j^i]_*$ ($i, j = 1, \dots, n$) выбираются так, чтобы $|\xi_i|, |u_i|, |(v^i)^T B v^j|, |f_i|, |x_i|, |\bar{v}_j^i|$ не превосходили значений порядка единицы.

Положим $F_* = \max_{j,T} |F_j(T/T_B)|, [v_j^i]_* = \kappa_i = (\sum_{j=1}^n (v_j^i)^2)^{1/2}$. Для величины $[(v^i)^T F]_*$ примем завышенную оценку $[(v^i)^T F]_* = \kappa_i F_*$. Оценку характерной скорости изменения переменной ξ_i проведем, пренебрегая трением и считая возмущение постоянным. Для такого колебательного движения примем по [4] $U_{i*} = \xi_{i*} \omega_i$. Будем, далее, рассматривать системы, для которых $\xi_{0i}, U_{0i}/\omega_i$ и характерное по ξ_i статическое отклонение $[(v^i)^T F]_* / \omega_i^2$ системы (8) являются величинами одного порядка. Положим $\xi_{i*} = \kappa_i F_* / \omega_i^2$.

Для элементов матрицы $V^T B V$ из (8) в силу (2) имеем

$$|(v^i)^T B v^j| = \left| \sum_{r=1}^n v_r^i \sum_{m=1}^n b_{rm} v_m^j \right| \leq \max_{r,m} |b_{rm}| \left| \sum_{r=1}^n v_r^i \right| \left| \sum_{m=1}^n v_m^j \right| < n \kappa_i \kappa_j$$

Таким образом, можно положить $[(v^i)^T B v^j]_* = n \kappa_i \kappa_j$.

При нормализации соотношений (6) будем принимать $X_{i*} = X_*$, поскольку исходные соотношения (1) не содержат ни "больших", ни "малых" параметров. Считая κ_i, κ_j ($i, j = 1, \dots, n$) величинами одного порядка, примем X_* равным максимальному из характерных значений нормальных координат: $X_* = \Xi_{1*}$.

В соответствии с [4], при построении приближенной модели "медленных" составляющих движения, развивающихся на временах $T \sim 1/\omega_1$, выберем $T_* = 1/\omega_1$.

Указанная нормализация системы (8) приводит ее к виду

$$\rho_r \xi_r' = u_r$$

$$\rho_r u_r' = -\xi_r - (\tilde{\alpha} \rho_r + \mu \tilde{\gamma} / \rho_r) u_r - \sum_{s=1}^k \rho_s \tilde{b}_{rs} u_s - \mu \sum_{p=k+1}^n q_{p-k} \tilde{b}_{rp} u_p + f_r(v_r, t)$$

$$\mu q_l \xi_{k+l}' = u_{k+l}$$

$$\mu q_l u_{k+l}' = -\xi_{k+l} - (\mu \tilde{\alpha} q_l + \tilde{\gamma} / q_l) u_{k+l} - \sum_{s=1}^k \rho_s \tilde{b}_{k+l s} u_s - \mu \sum_{p=k+1}^n q_{p-k} \tilde{b}_{k+l p} u_p + f_{k+l}(v_{k+l}, t) \quad (10)$$

$$(r = 1, \dots, k; l = 1, \dots, n-k)$$

$$\xi_i(0) = \xi_{0i}, \quad u_i(0) = u_{0i}, \quad (i = 1, \dots, n)$$

Соотношения (6) после нормализации переходят в

$$\begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \\ \vdots \\ x_n \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \kappa_1 \bar{v}_1^1 & \kappa_2 \bar{v}_1^2 & \dots & \kappa_n \bar{v}_1^n \\ \kappa_1 \bar{v}_2^1 & \kappa_2 \bar{v}_2^2 & \dots & \kappa_n \bar{v}_2^n \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ \kappa_1 \bar{v}_n^1 & \kappa_2 \bar{v}_n^2 & \dots & \kappa_n \bar{v}_n^n \end{pmatrix} \begin{pmatrix} (\rho_1)^2 \kappa_1 \xi_1 / \kappa_1 \\ \vdots \\ (\rho_k)^2 \kappa_k \xi_k / \kappa_1 \\ \mu^2 (q_1)^2 \kappa_{k+1} \xi_{k+1} / \kappa_1 \\ \vdots \\ \mu^2 (q_{n-k})^2 \kappa_n \xi_n / \kappa_1 \end{pmatrix}$$

$$(\dots)' = d/dt, \quad \rho_r = \omega_1 / \omega_r, \quad q_l = \omega_n / \omega_{k+l}, \quad \mu = \omega_1 / \omega_n, \quad \tilde{\alpha} = \alpha / \omega_1 \quad (11)$$

$$\tilde{\gamma} = \gamma \omega_n, \quad \tilde{b}_{ij} = \beta n \kappa_j^2 (v^i)^T B v^j / \omega_1, \quad v_i = 1 / \omega_1 T_{Bi}$$

В соответствии с выбором класса движения, для которого проводилась нормализация, и условиями (4) имеем $v_i \sim 1, \rho_r \sim 1, q_l \sim 1, \kappa_i / \kappa_j \sim 1, \mu \ll 1$.

Будем далее принимать μ за малый параметр задачи. Значения $|\tilde{\alpha}|, \tilde{\gamma}, |\tilde{b}_{ij}|$ будем считать величинами порядка единицы. Можно показать, что принятые порядки величин параметров системы (10) не нарушают колебательности ее собственных движений.

Размерными аналогами условий $|\tilde{\alpha}| = O(1), \tilde{\gamma} = O(1), |\tilde{b}_{ij}| = O(1)$ являются, соответственно, условия

$$|\alpha| \sim \omega_1, \quad \gamma \sim 1 / \omega_n, \quad |\beta (v^i)^T B v^j| \kappa_j / \kappa_i \sim \omega_1 \quad (12)$$

Система (10) является сингулярно возмущенной по малому параметру μ . Проведем вырождение [5, 6] системы (10) по μ , полагая $\mu = 0$. Получим

$$\begin{aligned} \rho_r \xi_r' &= u_r \\ \rho_r u_r' &= -\xi_r - \tilde{\alpha} \rho_r u_r - \sum_{s=1}^k \rho_s \tilde{b}_{rs} u_s + f_r(v_r t) \\ 0 &= u_{k+l} \\ 0 &= -\xi_{k+l} - \sum_{s=1}^k \rho_s \tilde{b}_{k+l s} u_s + f_{k+l}(v_{k+l} t) \\ \xi_r(0) &= \xi_{0r}, \quad u_r(0) = u_{0r} \quad (r = 1, \dots, k; l = 1, \dots, n-k) \end{aligned} \tag{13}$$

Системой (13) описываются "медленные" составляющие движения, развивающиеся на временах $t \sim 1$, т. е. $T \sim 1/\omega_1$. Интегрирование первых $2k$ уравнений системы (13) даст решение по "медленным" переменным ξ_1, \dots, ξ_k . Постановка этого решения в последние $2(n-k)$ уравнений (13) определит выражения для ξ_{k+1}, \dots, ξ_n , которые можно трактовать как реакции связей, налагаемых на (10) при предельном переходе $\mu \rightarrow 0$.

Основным условием, обеспечивающим законность вырождения (10) к (13) является [5, 6] асимптотическая устойчивость положений равновесия "присоединенной" по А.Н. Тихонову системы, описывающей движение по "быстрым" для (10) переменным $\xi_{k+1}, u_{k+1}, \dots, \xi_n, u_n$ в "быстром" времени $\tau = t/\mu$.

"Присоединенной" для (10) системой будет [5, 6]

$$\begin{aligned} q_l \frac{d\xi_{k+l}}{d\tau} &= u_{k+l} \\ q_l \frac{du_{k+l}}{d\tau} &= -\xi_{k+l} - \tilde{\gamma} u_{k+l} + \dots \quad (l = 1, \dots, n-k) \end{aligned} \tag{14}$$

Здесь многоточиями обозначены не выписываемые для краткости слагаемые, зависящие от "медленных" переменных $\xi_1, u_1, \dots, \xi_k, u_k, t$ системы (10), которые считаются по [5, 6] постоянными. Так как $q_1, \dots, q_{n-k} > 0, \tilde{\gamma} > 0$, то положения равновесия системы (14) асимптотически устойчивы.

В соответствии с [6], погрешность приближения вырожденной системой (14) решений исходной системы (10) является величиной порядка μ . Оценка справедлива асимптотически, т. е. при $\mu \rightarrow 0$. Для "медленных" переменных $\xi_1, \dots, \xi_k, u_1, \dots, u_k$ оценка верна на конечном интервале времени $0 \leq t \leq t_1 \sim 1$. Для "быстрых" переменных $\xi_{k+1}, \dots, \xi_n, u_{k+1}, \dots, u_n$ на интервале $0 < t \leq t_1 \sim 1$, вне пограничного слоя Δt , оцениваемого величиной $\Delta t \sim -\mu \ln \mu$.

Для использования приближенной модели (13) на бесконечном интервале времени требуется [7] выполнение дополнительного условия равномерной по t асимптотической устойчивости частных решений системы уравнений (13).

Перейдем теперь к составлению приближенной модели, описывающей "медленные" составляющие движения в исходных переменных $X = (X_1, \dots, X_n)^T$.

Для этого, сначала, выпишем аналог системы (13) в ненормализованных переменных $\bar{E} = (\bar{E}_1, \dots, \bar{E}_k)^T, \bar{E}' = (\bar{E}'_{k+1}, \dots, \bar{E}'_n)^T$. С помощью (9) получим:

$$\bar{E}'' + D\bar{E}' + \bar{\Omega}\bar{E} = \bar{V}^T F \tag{15}$$

$$\begin{aligned} \bar{\Xi}(0) &= (\Xi_{01}, \dots, \Xi_{0k})^T, \quad \bar{\Xi}'(0) = (U_{01}, \dots, U_{0k})^T \\ \tilde{\Omega}\tilde{\Xi} &= -\beta\tilde{V}^T B\bar{V}\bar{\Xi}' + \tilde{V}^T F \\ \bar{\Omega} &= \text{diag}(\omega_1^2, \dots, \omega_k^2), \quad \tilde{\Omega} = \text{diag}(\omega_{k+1}^2, \dots, \omega_n^2), \quad D = \alpha E + \beta\bar{V}^T B\bar{V} \end{aligned} \quad (16)$$

$$\bar{V} = \begin{vmatrix} v_1^1 & v_1^2 & \dots & v_1^k \\ v_2^1 & v_2^2 & \dots & v_2^k \\ \vdots & \vdots & & \vdots \\ v_n^1 & v_n^2 & \dots & v_n^k \end{vmatrix}, \quad \tilde{V} = \begin{vmatrix} v_1^{k+1} & v_1^{k+2} & \dots & v_1^n \\ v_2^{k+1} & v_2^{k+2} & \dots & v_2^n \\ \vdots & \vdots & & \vdots \\ v_n^{k+1} & v_n^{k+2} & \dots & v_n^n \end{vmatrix}$$

где \bar{V} – матрица размерности $n \times k$, составленная из первых k векторов собственных форм системы (3), соответствующих $\omega_1^2, \dots, \omega_k^2$; \tilde{V} – матрица размерности $n \times (n - k)$, составленная из последних $(n - k)$ векторов собственных форм системы (3), соответствующих $\omega_{k+1}^2, \dots, \omega_n^2$.

Запишем далее в исходных, размерных переменных соотношения, которые получаются из (11) при вырождении по μ . Пренебрегая в (11) членами второго порядка малости по μ , получим

$$\begin{vmatrix} X_1 \\ \vdots \\ X_k \\ X_{k+1} \\ \vdots \\ X_n \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} v_1^1 & v_1^2 & \dots & v_1^k & \dots & v_1^n \\ v_2^1 & v_2^2 & \dots & v_2^k & \dots & v_2^n \\ \vdots & \vdots & & \vdots & & \vdots \\ v_k^1 & v_k^2 & \dots & v_k^k & \dots & v_k^n \\ v_{k+1}^1 & v_{k+1}^2 & \dots & v_{k+1}^k & \dots & v_{k+1}^n \\ \vdots & \vdots & & \vdots & & \vdots \\ v_n^1 & v_n^2 & \dots & v_n^k & \dots & v_n^n \end{vmatrix} \begin{vmatrix} \Xi_1 \\ \vdots \\ \Xi_k \\ 0 \\ \vdots \\ 0 \end{vmatrix} \quad (17)$$

Соотношения (17) являются переопределенными. Это значит, что компоненты вектора X зависимы. Обозначим через \bar{X} и \tilde{X} вектор-столбцы, составленные, соответственно, из первых и $(n - k)$ последних компонент вектора X : $\bar{X} = (X_1, \dots, X_k)^T$, $\tilde{X} = (X_{k+1}, \dots, X_n)^T$ и запишем (17) в виде

$$\bar{X} = V_0 \bar{\Xi} \quad (18)$$

$$\tilde{X} = V_1 \bar{\Xi} \quad (19)$$

$$V_0 = \begin{vmatrix} v_1^1 & v_1^2 & \dots & v_1^k \\ v_2^1 & v_2^2 & \dots & v_2^k \\ \vdots & \vdots & & \vdots \\ v_k^1 & v_k^2 & \dots & v_k^k \end{vmatrix}, \quad V_1 = \begin{vmatrix} v_{k+1}^1 & v_{k+1}^2 & \dots & v_{k+1}^k \\ v_{k+2}^1 & v_{k+2}^2 & \dots & v_{k+2}^k \\ \vdots & \vdots & & \vdots \\ v_n^1 & v_n^2 & \dots & v_n^k \end{vmatrix}$$

где V_0 – матрица размерности $k \times k$, являющаяся главным диагональным минором k -го порядка матрицы V ; V_1 – матрица размерности $(n - k) \times k$, стоящая на пересечении последних $(n - k)$ строк и первых k столбцов матрицы V .

Выразив $\bar{\Xi}$ из (18) и подставив результат в (15) и (19), получим:

$$V_0^{-1} \bar{X}'' + DV_0^{-1} \bar{X}' + \bar{\Omega} V_0^{-1} \bar{X} = V_0^T \bar{F} + V_1^T \tilde{F} \quad (20)$$

$$\bar{X}(0) = \bar{X}_0 = (X_{01}, \dots, X_{0k})^T, \quad \bar{X}'(0) = \bar{W}_0 = (W_{01}, \dots, W_{0k})^T$$

$$\tilde{X} = Q \bar{X} \quad (21)$$

$$\bar{F} = (F_1(T/T_{B1}), \dots, F_k(T/T_{Bk}))^T, \quad \tilde{F} = (F_{k+1}(T/T_{Bk+1}), \dots, F_n(T/T_{Bn}))^T$$

$$Q = V_1 V_0^{-1} = \|Q_{ls}\| \quad (l = 1, \dots, n - k, s = 1, \dots, k)$$

где \bar{X} , V_0 , \tilde{X} , V_1 определены в (18), (19); D , $\bar{\Omega}$ – в (15); \bar{F} и \tilde{F} – вектор – столбцы, состоящие, соответственно, из k первых и $(n - k)$ последних координат вектора F , Q – матрица размерности $(n - k) \times k$.

Соотношения (20), (21) образуют приближенную модель, описывающую "медленные" составляющие движения в исходных переменных X . Будем далее называть набор уравнений (20), (21) приближенной моделью I. Интегрирование системы (20) дает решение по переменным X_1, \dots, X_k . Подстановка этого решения в (21) определяет X_{k+1}, \dots, X_n .

Приближенная модель I обладает теми же, что и система (15), (16) асимптотическими свойствами, т. е. имеет погрешность $O(\mu)$ на оговоренных интервалах времени. Соотношения (16) можно рассматривать как записанные в нормальных координатах выражения для реакций голономных связей (21), возникающих при предельном переходе к приближенной модели I "медленных" движений.

Теоретико-механическая интерпретация полученных результатов приводит к еще одному варианту построения приближенной модели "медленных" движений системы (1).

Действительно, будем считать, что $(n - k)$ голономных связей (21), сопутствующих вырожденной системе (20), налагаются непосредственно на исходную систему (1). Это, как и ранее, отвечает игнорированию движений по "быстрым" нормальным координатам Ξ_{k+1}, \dots, Ξ_n из (8) и оставляет "медленные" движения по Ξ_1, \dots, Ξ_k .

Рассмотрим систему уравнений (1), (21). Перепишем уравнения связей (21) в скалярной форме

$$\begin{aligned} \Phi_1 &= Q_{11}X_1 + Q_{12}X_2 + \dots + Q_{1k}X_k - X_{k+1} = 0 \\ \Phi_2 &= Q_{21}X_1 + Q_{22}X_2 + \dots + Q_{2k}X_k - X_{k+2} = 0 \\ &\vdots \\ \Phi_{n-k} &= Q_{n-k1}X_1 + Q_{n-k2}X_2 + \dots + Q_{n-kk}X_k - X_n = 0 \end{aligned} \quad (22)$$

Применим метод неопределенных множителей Лагранжа (см., например, [8]). Уравнения системы (1), на которую наложены $(n - k)$ линейно независимых связей (22) $\Phi_1 = \Phi_2 = \dots = \Phi_{n-k} = 0$, имеют вид

$$AX'' + RX' + CX = G\lambda + F \quad (23)$$

$$G = \|g_{il}\| = \|\partial\Phi_l/\partial X_i\| \quad (i = 1, \dots, n, l = 1, \dots, n - k), \quad \lambda = (\lambda_1, \dots, \lambda_{n-k})$$

Здесь G – матрица $n \times (n - k)$, λ – вектор неопределенных множителей Лагранжа. Присоединяя к (23) систему (22), получим $(2n - k)$ уравнений для определения n координат X_1, \dots, X_n и $(n - k)$ множителей Лагранжа $\lambda_1, \dots, \lambda_{n-k}$.

Распишем (23) покоординатно

$$\sum_{j=1}^n a_{sj} X_j^{\ddot{\cdot}} + \sum_{j=1}^n r_{sj} X_j^{\dot{\cdot}} + \sum_{j=1}^n c_{sj} X_j = \sum_{l=1}^{n-k} \lambda_l Q_{ls} + F_s(T/T_{Bs})$$

$$\sum_{j=1}^n a_{pj} X_j^{\ddot{\cdot}} + \sum_{j=1}^n r_{pj} X_j^{\dot{\cdot}} + \sum_{j=1}^n c_{pj} X_j = -\lambda_l + F_p(T/T_{Bp}) \quad (24)$$

($s = 1, \dots, k$; $l = 1, \dots, n - k$; $p = k + 1, \dots, n$)

Структура уравнений (24) такова, что переменные $\lambda_1, \dots, \lambda_{n-k}$ без труда исключаются. Подставим выражения для $\lambda_1, \dots, \lambda_{n-k}$ из $n - k$ последних в k первых уравнений системы (24). Исключая из полученных соотношений X_{k+1}, \dots, X_n с помощью (21), получим

$$\{A_0 + A_2 Q + Q^T [A_1 + A_3 Q]\} \bar{X}^{\ddot{\cdot}} + \{R_0 + R_2 Q + Q^T [R_1 + R_3 Q]\} \bar{X}^{\dot{\cdot}} + \{C_0 + C_2 Q + Q^T [C_1 + C_3 Q]\} \bar{X} = \bar{F} + Q^T \tilde{F} \quad (25)$$

где \bar{F} и \tilde{F} определены в (20), матрицы A_m, R_m, C_m ($m = 0, \dots, 3$) получены разбиением каждой из матриц A, R, C на следующие блоки:

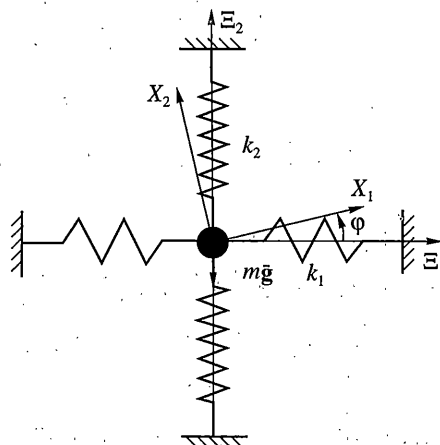
$$A = \begin{bmatrix} k & n-k \\ \left. \begin{array}{c} A_0 \\ A_1 \end{array} \right\} & \left. \begin{array}{c} A_2 \\ A_3 \end{array} \right\} \\ & \left. \begin{array}{c} k \\ n-k \end{array} \right\} \end{bmatrix}, \quad R = \begin{bmatrix} k & n-k \\ \left. \begin{array}{c} R_0 \\ R_1 \end{array} \right\} & \left. \begin{array}{c} R_2 \\ R_3 \end{array} \right\} \\ & \left. \begin{array}{c} k \\ n-k \end{array} \right\} \end{bmatrix}, \quad C = \begin{bmatrix} k & n-k \\ \left. \begin{array}{c} C_0 \\ C_1 \end{array} \right\} & \left. \begin{array}{c} C_2 \\ C_3 \end{array} \right\} \\ & \left. \begin{array}{c} k \\ n-k \end{array} \right\} \end{bmatrix}$$

Добавив к (25) вектор начальных условий $\bar{X}(0) = \bar{X}_0 = (X_{01}, \dots, X_{0k})^T$, $\bar{X}^{\dot{\cdot}}(0) = \bar{W}_0 = (W_{01}, \dots, W_{0k})^T$, получим замкнутую систему уравнений, интегрирование которой дает решение по \bar{X} . Подстановка \bar{X} в (21) определит \tilde{X} . Назовем систему уравнений (21), (25) приближенной моделью II.

Уравнения (21) модели II получаются предельным переходом от (11) к (21), имеющим погрешность порядка μ^2 . Таким образом, процедура построения модели II оставляет слагаемые порядка μ , неявно входящие в (1). Следовательно, при предельном переходе $\mu = 0$ модель II совпадает с моделью I и гарантирует, по меньшей мере, такую же погрешность порядка μ на тех же временных интервалах. Можно ожидать, что модель II имеет потенциально более высокую точность по сравнению с моделью I нулевого по μ приближения.

В качестве иллюстрации рассмотрим механическую систему, образованную весомой точечной массой m , находящейся под действием упругих сил двух линейных невесомых пружин, ортогональных друг другу в невозмущенном положении. Отклонение точки от этого положения определим в осях, связанных с вертикалью, координатами Ξ_1, Ξ_2 (фигура).

Обозначим жесткости пружин через k_1, k_2 . Предположим, что параллельно каждой из пружин расположены демпферы вязкого трения с коэффициентами вязкости β_1, β_2 соответственно. Будем считать, что β_1, β_2 выбраны так, что $\beta_1/\beta_2 = k_1/k_2$.



Уравнения малых колебаний системы имеют вид

$$\begin{pmatrix} \Xi_1 \\ \Xi_2 \end{pmatrix}'' + \gamma \begin{pmatrix} \omega_1^2 & 0 \\ 0 & \omega_2^2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \Xi_1 \\ \Xi_2 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \omega_1^2 & 0 \\ 0 & \omega_2^2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \Xi_1 \\ \Xi_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ -g \end{pmatrix} \quad (26)$$

$$\omega_1^2 = k_1/m, \quad \omega_2^2 = k_2/m, \quad \gamma = \beta_1/k_1$$

Здесь g – ускорение силы тяжести.

Аналогом системы (3) для (26) будет

$$\begin{pmatrix} \Xi_1 \\ \Xi_2 \end{pmatrix}'' + \begin{pmatrix} \omega_1^2 & 0 \\ 0 & \omega_2^2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \Xi_1 \\ \Xi_2 \end{pmatrix} = 0 \quad (27)$$

Предположим, что $k_1 \ll k_2$. Тогда

$$\omega_1 \ll \omega_2 \quad (28)$$

В данном случае на сильное разнесение скоростей составляющих движения системы (27) указывает большое разнесение коэффициентов при Ξ_1, Ξ_2 .

Условием колебательности решения (26) является неравенство

$$\gamma < 2/\omega_2 \quad (29)$$

Таким образом, выполнены условия (12).

"Быстрые" и "медленные" движения системы (26) разделяются очевидным образом, в силу диагональности матриц ее коэффициентов.

Предположим теперь, что движение той же самой системы рассматривается в "неудачно выбранной" системе координат X_1, X_2 , которая получается из исходной поворотом на угол φ против часовой стрелки (фигура). Тогда

$$\begin{pmatrix} \Xi_1 \\ \Xi_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cos \varphi & -\sin \varphi \\ \sin \varphi & \cos \varphi \end{pmatrix} \begin{pmatrix} X_1 \\ X_2 \end{pmatrix}$$

В новых переменных X_1, X_2 система (26) примет вид:

$$X'' + \gamma CX' + CX = F$$

$$X = (X_1, X_2)^T, \quad F = (-g \sin \varphi, -g \cos \varphi)^T \quad (30)$$

$$C = \begin{vmatrix} \omega_1^2 \cos^2 \varphi + \omega_2^2 \sin^2 \varphi & (\omega_2^2 - \omega_1^2) \sin \varphi \cos \varphi \\ (\omega_2^2 - \omega_1^2) \sin \varphi \cos \varphi & \omega_1^2 \sin^2 \varphi + \omega_2^2 \cos^2 \varphi \end{vmatrix}$$

Коэффициенты системы (30) являются величинами одного порядка, и ее движения не разделяются столь просто. Следовательно, система (30) принадлежит к рассматриваемому выше классу.

Построим для (30) приближенные модели "медленных" составляющих движения в форме I и II.

Матрица векторов собственных форм для (27) имеет вид:

$$V = \begin{vmatrix} \cos \varphi & \sin \varphi \\ -\sin \varphi & \cos \varphi \end{vmatrix}$$

В соответствии с (15), (18), (19), (20), имеем $\bar{X} = X_1, \tilde{X} = X_2, V_0 = \cos \varphi, V = -\sin \varphi, Q = \operatorname{tg} \varphi, D = 0$

$$\bar{\Omega} = \omega_1^2, \quad \bar{F} = -g \sin \varphi, \quad \tilde{F} = -g \cos \varphi \quad (31)$$

В силу (20), (21), приближенной моделью I для системы (30) будет

$$X_1'' + \omega_1^2 X_1 = 0 \quad (32)$$

$$X_1 \sin \varphi + X_2 \cos \varphi = 0$$

Первое уравнение системы (32) описывает незатухающие колебания, происходящие на низшей собственной частоте системы (30). Второе уравнение представляет собой уравнение голономной связи $\Xi_2 = 0$, отвечающей движению точки по горизонтали. Уравнением реакции этой связи, по (16), будет $\omega_2^2 \Xi_2 = -g$. Так как в (32) $D = 0$, то предельный переход от (30) к (32) корректен, в силу [7], лишь на конечном интервале времени $T \sim 1/\omega_1$.

Составим приближенную модель системы (30) в форме II. В соответствии с (25), имеем

$$A_0 = 1, \quad A_1 = A_2 = 0, \quad A_3 = 1, \quad C_0 = \omega_1^2 \cos^2 \varphi + \omega_2^2 \sin^2 \varphi$$

$$C_1 = C_2 = (\omega_2^2 - \omega_1^2) \sin \varphi \cos \varphi, \quad C_3 = \omega_1^2 \sin^2 \varphi + \omega_2^2 \cos^2 \varphi$$

$$R_0 = \gamma C_0, \quad R_1 = R_2 = \gamma C_1, \quad R_3 = \gamma C_3$$

В силу (21), (25), (31), приближенной моделью II системы (30) будет

$$X_1'' + \gamma \omega_1^2 X_1' + \omega_1^2 X_1 = 0 \quad (33)$$

$$X_1 \sin \varphi + X_2 \cos \varphi = 0$$

Модель (33), в отличие от модели (32), описывает затухание низкочастотных горизонтальных колебаний. Это происходит за счет того, что модель II, как и предполагалось, удерживает избыточные по отношению к модели I составляющие порядка μ .

Сходные с изложенными результаты были получены при построении приближенных моделей типа I и II для системы связанных маятников, а также для более содержательной системы дифференциальных уравнений двенадцатого порядка, описывающей вертикальные колебания железнодорожного вагона на неровностях пути.

Работа выполнена при финансовой поддержке РФФИ (грант 98-01-00961).

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Черноусько Ф.Л. Динамика систем с упругими элементами большой жесткости // Изв. АН СССР. МТТ. 1983. № 4. С.101–113.
2. Новожилов И.В. Предельная модель системы с упругими элементами большой жесткости // Изв. АН СССР. МТТ. 1988. № 4. С. 24–27.
3. Булгаков Б.В. Колебания. М.: Гостехиздат, 1954. 892 с.
4. Новожилов И.В. Фракционный анализ. – М.: Изд-во МГУ, 1995. 188 с.
5. Тихонов А.Н. Системы дифференциальных уравнений, содержащие малые параметры при производных // Мат. сб. 1952. Т. 31(73), № 3. С. 575–586.
6. Васильева А.Б., Бутозов В.Ф. Асимптотические разложения решений сингулярно возмущенных уравнений. М.: Наука, 1973. 272 с.
7. Климушев А.И., Красовский Н.Н. Равномерная асимптотическая устойчивость систем дифференциальных уравнений с малым параметром при старших производных // ПММ. 1961. Т. 25. Вып. 4. С. 680–690.
8. Бухгольц Н.Н. Основной курс теоретической механики. Ч. II. М.: Наука, 1972. 332 с.

Москва

Поступила в редакцию
8.11.2000