

2. Укажем еще на одно любопытное применение предложения об изменении частот при наложении связей. Известно, что наличие трещины в стакане определяют, постукивая о стакан пальцами. Это связано с тем, что у стакана без трещины по сравнению со стаканом с трещиной имеются дополнительные связи между его частями. Поэтому у стакана без трещины частоты колебаний должны быть более высокими.

### § 44. Малые колебания упругих систем

В качестве важного примера малых колебаний консервативной системы рассмотрим  $n$  масс  $m_1, m_2, \dots, m_n$ , сосредоточенных в  $n$  точках (1), (2), ..., (n) упругой системы  $S$  (струны, стержня, мембраны, пластины и т. д.), имеющей конечные размеры и каким-либо образом закрепленной на краях.

Будем предполагать, что перемещения (прогибы)  $y_1, y_2, \dots, y_n$  точек (1), (2), ..., (n) системы  $S$  и действующие на массы  $m_1, m_2, \dots, m_n$  силы  $F_1, F_2, \dots, F_n$  параллельны одному и тому же направлению и потому определяются своими алгебраическими величинами (рис. 50). Прогибы  $y_1, y_2, \dots, y_n$  можно рассматривать как независимые координаты системы, а силы  $F_1, F_2, \dots, F_n$  — как соответствующие обобщенные силы, так как элементарная работа этих сил равна

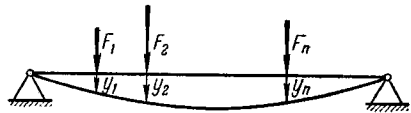


Рис. 50.

$$\sum_{i=1}^n F_i dy_i.$$

При исследовании свободных колебаний мы в качестве сил  $F_1, F_2, \dots, F_n$  берем упругие силы  $F_1^*, \dots, F_n^*$ , действующие на массы  $m_1, m_2, \dots, m_n$  со стороны упругой системы  $S$  при наличии прогибов  $y_1, y_2, \dots, y_n$ . Рассматриваемая система  $n$  материальных точек, находящихся под воздействием упругих сил, является консервативной и имеет определенную потенциальную энергию  $\Pi(y_1, y_2, \dots, y_n)$ . Разлагая функцию  $\Pi(y_1, y_2, \dots, y_n)$  в степенной ряд и сохраняя в этом ряду только квадратичные члены (см. § 40), получаем для  $\Pi$  выражение

$$\Pi = \frac{1}{2} \sum_{i,k=1}^n c_{ik} y_i y_k \quad (c_{ik} = c_{ki}, i, k = 1, \dots, n). \quad (1)$$

Тогда для упругих сил  $F_i^* = -\frac{\partial \Pi}{\partial y_i}$  ( $i = 1, \dots, n$ ) находим

$$F_i^* = - \sum_{k=1}^n c_{ik} y_k \quad (i = 1, \dots, n). \quad (2)$$

Считая положение равновесия  $y_1 = \dots = y_n = 0$  устойчивым, принимаем, что квадратичная форма (1), выражающая потенциальную энергию как функцию прогибов, является положительно определенной:

$$\sum_{i,k=1}^n c_{ik} y_i y_k > 0 \quad \left( \sum_{i=1}^n y_i^2 > 0 \right). \quad (3)$$

Кинетическая энергия системы имеет простой вид:

$$T = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n m_i \dot{y}_i^2. \quad (4)$$

В поисках гармонического колебания  $y_i = u_i \sin(\omega t + \alpha)$  (как это мы делали в § 40) приходим к уравнению частот

$$\begin{vmatrix} c_{11} - m_1 \lambda & c_{12} & \dots & c_{1n} \\ c_{21} & c_{22} - m_2 \lambda & \dots & c_{2n} \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ c_{n1} & c_{n2} & \dots & c_{nn} - m_n \lambda \end{vmatrix} = 0 \quad (\lambda = \omega^2) \quad (5)$$

и алгебраическим уравнениям для определения амплитуд

$$\sum_{k=1}^n (c_{ik} - \lambda m_i \delta_{ik}) u_k = 0 \quad (i = 1, \dots, n). \quad (6)$$

Система имеет  $n$  частот

$$\omega_1 \leq \omega_2 \leq \dots \leq \omega_n \quad (7)$$

и соответствующие амплитудные столбцы  $u_1, u_2, \dots, u_n$ ; свободные колебания определяются формулой

$$y = \sum_{j=1}^n C_j u_j \sin(\omega_j t + \alpha_j), \quad (8)$$

где  $C_j$  и  $\alpha_j$  ( $j = 1, \dots, n$ ) — произвольные постоянные, определяемые из начальных условий.

Пусть внешние силы  $F_1, \dots, F_n$  вызывают статические прогибы  $y_1, \dots, y_n$ . Тогда силы  $F_i$  уравновешиваются упругими силами  $F_i^*$  ( $F_i = -F_i^*$ ;  $i = 1, \dots, n$ ), и потому, согласно равенствам (2),

$$F_i = \sum_{k=1}^n c_{ik} y_k \quad (i = 1, \dots, n). \quad (9)$$

При исследовании упругих систем большую роль играет матрица  $G = \|g_{ik}\|_1^n$ , обратная<sup>1)</sup> для матрицы  $C = \|c_{ik}\|_1^n$ :

$$G = C^{-1}.$$

<sup>1)</sup> Матрица  $C$  не является особенной ( $\det C \neq 0$ ); так как квадратичная форма (3) является положительно определенной.

С помощью матрицы  $G$  можно разрешить систему соотношений (9) относительно прогибов  $y_1, \dots, y_n$  и представить ее в виде

$$y_i = \sum_{k=1}^n g_{ik} F_k \quad (i=1, \dots, n). \quad (10)$$

Величина  $g_{ik}$  равна прогибу в точке  $(i)$ , вызванному единичной внешней силой, приложенной в точке  $(k)$ , и называется *коэффициентом влияния* точки  $(k)$  на точку  $(i)$  ( $i, k=1, \dots, n$ ). Из симметричности матрицы  $C$  следует симметричность обратной матрицы  $G$ , составленной из коэффициентов влияния<sup>1)</sup>

$$g_{ik} = g_{ki} \quad (i, k=1, \dots, n), \quad (11)$$

а из положительной определенности формы (3) следует положительная определенность квадратичной формы

$$G(F, F) = \sum_{i,k=1}^n g_{ik} F_i F_k > 0 \quad \left( \sum_{i=1}^n F_i^2 > 0 \right), \quad (12)$$

поскольку квадратичная форма  $\sum_{i,k=1}^n c_{ik} y_i y_k$  переходит в форму (12) при преобразовании переменных (10):

$$\Pi = \frac{1}{2} \sum_{i,k=1}^n c_{ik} y_i y_k = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n F_i y_i = \frac{1}{2} \sum_{i,k=1}^n g_{ik} F_i F_k. \quad (13)$$

Рассмотрим *линейную* упругую систему  $S$  — струну или стержень при обычных закреплениях концов. Можно показать, что в этом случае матрица коэффициентов влияния  $G$  обладает следующими свойствами.

1°. Все миноры (не только главные!) любого порядка матрицы  $G$  неотрицательны:

$$\begin{vmatrix} g_{i_1 k_1} & \dots & g_{i_1 k_p} \\ \dots & \dots & \dots \\ g_{i_p k_1} & \dots & g_{i_p k_p} \end{vmatrix} \geq 0$$

$$(0 \leq i_1 \leq \dots \leq i_p \leq n; 0 \leq k_1 \leq \dots \leq k_p \leq n; p=1, \dots, n).$$

$$2^\circ. g_{ik} > 0 \text{ при } |i-k| \leq 1 \quad (i, k=1, \dots, n).$$

$$3^\circ. \text{Определитель } \det G = |g_{ik}|_1^n > 0.$$

Матрицы, обладающие свойствами 1°, 2° и 3°, называются *осцилляционными*.

<sup>1)</sup> Равенство (11) выражает так называемый принцип *взаимности Максвелла*: «прогиб в точке  $(i)$  под действием единичной силы, приложенной к точке  $(k)$ , равен прогибу в точке  $(k)$  под действием единичной силы, приложенной в точке  $(i)$ ».

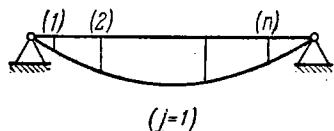
Заметим, что для всякой положительно определенной матрицы  $G$  выполняются свойства 3°, а также неравенства 1° для главных миноров и неравенства 2° для диагональных элементов  $g_{ii}$  ( $i=1, \dots, n$ ). Однако неотрицательность неглавных миноров любого порядка  $p$ <sup>1)</sup> и положительность элементов  $g_{12}, \dots, g_{n-1, n}$  представляют собой специфические свойства матрицы коэффициентов влияния линейной упругой системы.

Из осцилляционности матрицы коэффициентов влияния вытекают следующие основные «осцилляционные» свойства упругих колебаний линейной системы.

1°. Все частоты различны:

$$\omega_1 < \omega_2 < \dots < \omega_n.$$

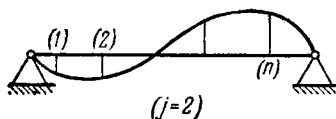
2°. Все амплитуды  $u_{11}, u_{21}, \dots, u_{n1}$  в первом главном колебании (с частотой  $\omega_1$ ) отличны от нуля и имеют одинаковые знаки.



( $j=1$ )

3°. Среди амплитуд  $u_{1j}, u_{2j}, \dots, u_{nj}$  в  $j$ -м главном колебании (с частотой  $\omega_j$ ) имеется ровно  $j-1$  перемен знака ( $j=1, 2, \dots, n$ ) (рис. 51).

Исследование осцилляционных матриц и обоснование осцил-



( $j=2$ )

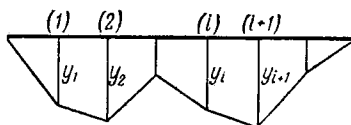


Рис. 51.

Рис. 52.

ляционных свойств упругих колебаний выходит за рамки настоящей книги<sup>2)</sup>.

Пример. Рассмотрим классическую задачу о колебании струны конечной длины  $l$  с закрепленными концами в случае, когда вся масса струны сосредоточена в  $n$  равноудаленных (между собой и от концов) точках, причем сосредоточенные массы равны между собой (и равны  $m$ ) (рис. 52).

Удлинение  $i$ -го участка (между точками с прогибами  $y_i$  и  $y_{i+1}$ ) выразится (с точностью до малых четвертого порядка) следующим

<sup>1)</sup> В частности, неотрицательность недиагональных элементов матрицы  $G$  ( $g_{ik} \geq 0$  при  $i \neq k$ ).

<sup>2)</sup> Читатель найдет этот материал в книге: Гантмахер Ф. Р. и Крейн М. Г., Осцилляционные матрицы и ядра и малые колебания механических систем, изд. 2, М., 1950.

образом:

$$\begin{aligned} \sqrt{\left(\frac{l}{n+1}\right)^2 + (y_{i+1} - y_i)^2} - \frac{l}{n+1} = \\ = \frac{l}{n+1} \left( \sqrt{1 + \left(\frac{n+1}{l}\right)^2 (y_{i+1} - y_i)^2} - 1 \right) \approx \frac{n+1}{2l} (y_{i+1} - y_i)^2. \end{aligned}$$

Считая натяжение струны  $\sigma$  постоянным<sup>1)</sup>, получаем выражение для потенциальной энергии:

$$\Pi = \frac{c}{2} \sum_{i=0}^n (y_{i+1} - y_i)^2 \quad \left( y_0 = y_{n+1} = 0; \quad c = \frac{\sigma(n+1)}{l} \right). \quad (14)$$

Кинетическая энергия имеет простой вид:

$$T = \frac{m}{2} \sum_{i=1}^n \dot{y}_i^2. \quad (15)$$

Для нахождения главных частот и соответствующих амплитудных векторов изберем косвенный путь<sup>2)</sup>. Напишем уравнения (6) для амплитуд, используя выражения (14) и (15) для  $\Pi$  и  $T$ . Каждое из полученных уравнений (6) разделим почленно на  $c$  и введем сокращенное обозначение:

$$1 - \frac{m}{2c} \omega^2 = \cos \theta, \quad (16)$$

где  $\theta$  — вспомогательная величина. Тогда уравнения (6) для амплитуд примут следующий вид:

$$u_{k-1} - 2u_k \cos \theta + u_{k+1} = 0 \quad (k = 1, \dots, n), \quad (17)$$

где

$$u_0 = u_{n+1} = 0. \quad (18)$$

Алгебраическим уравнениям (6) можно удовлетворить, положив<sup>3)</sup>

$$u_k = \sin k\theta \quad (k = 0, 1, \dots, n+1). \quad (19)$$

При этом первое из «граничных» условий (18) удовлетворяется автоматически, а второе дает условие для определения искомых частот:

$$\sin(n+1)\theta = 0. \quad (20)$$

<sup>1)</sup> Это предположение оправдано тем, что рассматриваются только малые прогибы  $y_1, y_2, \dots, y_n$ .

<sup>2)</sup> См. Крейн М. Г., Математический сборник, т. 40, 1933, стр. 455—466.

<sup>3)</sup> При подстановке выражения (19) в уравнения (17) получаем тригонометрические тождества

$$\sin(k-1)\theta - 2\sin k\theta \cos \theta + \sin(k+1)\theta = 0 \quad (k = 0, 1, \dots, n).$$

Отсюда  $\theta_j = \frac{j\pi}{n+1}$  ( $j=1, \dots, n$ ) и, следовательно, согласно равенству (16),

$$\omega_j^2 = \frac{2c}{m} (1 - \cos \theta_j),$$

т. е.

$$\omega_j = 2 \sqrt{\frac{c}{m}} \sin \frac{\theta_j}{2} = 2 \sqrt{\frac{c}{m}} \sin \frac{j\pi}{2(n+1)} \left. \begin{array}{l} \\ \\ \\ \end{array} \right\} \quad (21)$$

$$\left( j=1, \dots, n; c = \frac{(n+1)\sigma}{l} \right).$$

Для нахождения амплитуд  $j$ -го главного колебания  $u_{1j}, u_{2j}, \dots, u_{nj}$ , полагаем в равенствах (19)  $\theta = \theta_j$ :

$$u_{kj} = \sin k\theta_j = \sin \frac{kj\pi}{n+1} \quad (k, j=1, \dots, n). \quad (22)$$

Произвольное свободное колебание системы определяется формулой

$$y_k = \sum_{j=1}^n C_j u_{kj} \sin(\omega_j t + \alpha_j) =$$

$$= \sum_{j=1}^n C_j \sin \frac{kj\pi}{n+1} \sin \left( 2 \sin \frac{j\pi}{2(n+1)} \cdot \sqrt{\frac{c}{m}} t + \alpha_j \right). \quad (23)$$

Из формул (21) и (22) сразу видно, что полученные главные колебания обладают осцилляционными свойствами  $1^\circ - 3^\circ$ .

Лагранж показал, как из найденных формул предельным переходом можно получить свободные колебания однородной струны (с закрепленными концами), масса которой уже не сконцентрирована в  $n$  точках, а распределена равномерно вдоль струны, имеющей плотность  $\rho$ .

Полагая в рассмотренной задаче  $m = \frac{\rho l}{n}$ , находим дискретный аналог для однородной струны с главными частотами

$$\omega_j^{(n)} = \frac{2}{l} \sqrt{\frac{\sigma}{\rho} n(n+1)} \sin \frac{j\pi}{2(n+1)} \quad (j=1, \dots, n). \quad (24)$$

В пределе при  $n \rightarrow \infty$  получим для частот  $\omega_j$  однородной закрепленной струны известные выражения:

$$\omega_j = j \frac{\pi}{l} \sqrt{\frac{\sigma}{\rho}} \quad (j=1, \dots, n). \quad (25)$$

Эти формулы выражают закон Мерсенна, согласно которому все частоты являются целыми кратными частоты основного тона

$\omega_1 = \frac{\pi}{l} \sqrt{\frac{\sigma}{\rho}}$  и каждая из частот прямо пропорциональна корню квадратному из натяжения и обратно пропорциональна длине и корню квадратному из плотности.

Представим  $j$ -е гармоническое колебание однородной струны в виде

$$y_j(x, t) = u_j(x) \sin(\omega_j t + \alpha_j) \quad (0 \leq x \leq l), \quad (26)$$

где  $u_j(x)$  — амплитудный прогиб в этом колебании.

Считая, что амплитудный прогиб  $u_j(x)$  может быть получен из величин (22) предельным переходом

$$u_j(x) = \lim u_{kj}$$

при  $n \rightarrow \infty$  и  $\frac{kl}{n+l} \rightarrow x$ , мы из формулы (22) найдем:

$$u_j(x) = \sin \frac{j\pi x}{l} \quad (j=1, 2, \dots).$$

Тогда свободное колебание однородной струны, которое получается линейной суперпозицией главных колебаний (26), выразится формулой

$$y(x, t) = \sum_{j=1}^{\infty} C_j \sin \frac{j\pi x}{l} \sin(\omega_j t + \alpha_j),$$

где  $C_j$  и  $\alpha_j$  ( $j=1, 2, \dots$ ) — произвольные постоянные.

### § 45. Малые колебания склерономной системы под действием сил, не зависящих явно от времени

Напишем уравнения Лагранжа для склерономной системы в случае, когда обобщенные силы  $Q_i$  зависят только от координат и скоростей:

$$\frac{d}{dt} \frac{\partial T}{\partial \dot{q}_i} - \frac{\partial T}{\partial q_i} = Q_i(q_k, \dot{q}_k) \quad (i=1, \dots, n). \quad (1)$$

Пусть начало координат является положением равновесия. Тогда (см. § 40) кинетическая энергия с точностью до членов третьего порядка малости относительно  $q_i$  и  $\dot{q}_i$  ( $i=1, \dots, n$ ) может быть представлена квадратичной формой с постоянными коэффициентами

$$T = \frac{1}{2} \sum_{i,k=1}^n a_{ik} \dot{q}_i \dot{q}_k \quad (2)$$

где  $a_{ik} = a_{ki}$  ( $i, k=1, \dots, n$ ).