

УДК 539.3:534.1

© 1996 г. А. В. КОНОНОВ, А. В. МЕТРИКИН

ДИФРАКЦИОННОЕ ИЗЛУЧЕНИЕ
В ДВУМЕРНЫХ УПРУГИХ СИСТЕМАХ

Динамические процессы, протекающие в упругих системах, взаимодействующих с движущимися объектами, возбуждают в последнее время все более пристальный интерес исследователей [1—5]. Это связано, в первую очередь, с появлением скоростного наземного транспорта и внедрением технологий, использующих быстродействующие машины и механизмы. В таких конструкциях скорость движения объекта становится сравнимой со скоростью распространения волн, что ведет к резкому возрастанию интенсивности процессов волнообразования, обусловленных движущимся объектом. Типичным является случай, когда упругая конструкция неоднородна, и именно ее неоднородность приводит к возбуждению объектом упругих волн. В работах [6, 7] было рассмотрено переходное излучение упругих волн, возникающее при пересечении равномерно движущимся объектом области неоднородности упругой системы. Как показано в данной работе, процесс волнообразования происходит не только при переходе объекта через область неоднородности, но и при его движении вблизи таких областей. По аналогии с электродинамикой [8], возникающее при этом излучение названо дифракционным.

В настоящей работе исследуется равномерное и прямолинейное движение постоянной нагрузки вблизи закрепления. В качестве модели упругой системы выбрана подпружиненная мембрана, закрепленная по полупрямой. В интегральной форме получено точное решение задачи. Показано, что при движении нагрузки вблизи закрепления возникает дифракционное излучение упругих волн. Получено выражение для спектрально-угловой плотности энергии излучения и исследована зависимость диаграммы направленности излучения от параметров задачи.

1. Рассмотрим неограниченную мембрану, лежащую на упругом основании жесткости k и закрепленную по полупрямой $\xi : \{y = 0, x > 0\}$. Пусть вдоль мембраны, со скоростью $v = (v_x, v_y) = \text{const}$, равномерно и прямолинейно движется постоянная нагрузка P (фиг. 1). Согласно [9], краевая задача, описывающая малые колебания мембраны, в этом случае запишется в виде

$$\Delta U - U_{tt}/c^2 - \mu^2 U = F\delta(r - a - vt) \quad (1.1)$$

$$U(x, y, t)|_{\xi} = 0 \quad (-\infty < t < +\infty, -\infty < x \text{ и } y < +\infty)$$

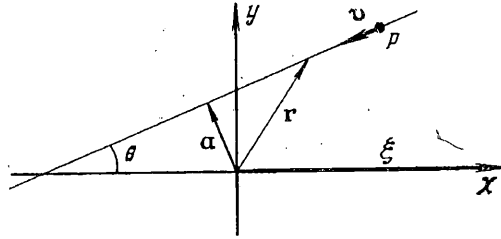
Здесь Δ — двумерный лапласиан, $c^2 = N/\rho$, $\mu^2 = k/N$, N — натяжение мембраны, ρ — ее поверхностная плотность, a — расстояние от начала координат до траектории движения нагрузки, $\delta(\dots)$ — дельта функция, $r = (x, y)$ — радиус-вектор.

Решение (1.1) будем искать в виде $U = U^f + U^r$, где U^f описывает стационарный прогиб мембраны, движущийся вместе с нагрузкой в случае, когда мембрана не закреплена (в дальнейшем — собственное поле нагрузки), а U^r описывает поле дифракционного излучения, возникающее при движении нагрузки вблизи закрепления. Выражение для U^f является решением следующей задачи:

$$\Delta U^f - U^f_{tt}/c^2 - \mu^2 U^f = F\delta(r - a - vt)$$

$$U^f \rightarrow 0 \quad \text{при} \quad |r - a - vt| \rightarrow \infty \quad (1.2)$$

Соответственно, краевая задача для U^f будет иметь вид



Фиг. 1

$$\Delta U^r - U^r_{tt}/c^2 - \mu^2 U^r = 0 \quad (1.3)$$

$$U^r(x, y, t)|_{\xi} = -U^r(x, y, t)|_{\xi}$$

$$U^r(x, y, t) \rightarrow 0 \text{ при } |y| \rightarrow \infty$$

Найдем собственное поле нагрузки $U^f(r, t)$. Применяя к (1.2) интегральное преобразование Фурье, получим выражение, описывающее собственное поле в пространстве изображений

$$V^f_{\omega, k} = \frac{2\pi F \delta(\omega - kv)}{(-|k|^2 + (\omega/c)^2 - \mu^2)} \exp(-ika)$$

$$V^f_{\omega, k} = \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} U^f(r, t) \exp(i(\omega t - kr)) dr dt$$

где ab — скалярное произведение векторов a и b .

Соответственно оригинал для $U^f(r, t)$, после интегрирования по ω , будет иметь вид

$$U^f(r, t) = -\frac{F}{4\pi^2} \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{\exp(ik(r \cdot a - vt))}{|k|^2 + \mu^2 - (kv/c)^2} dk \quad (1.4)$$

$$dk = dk_x dk_y$$

Вводя в (1.4) новые переменные интегрирования по правилу $\omega = kv$, $\eta = ka/|a|$, перепишем (1.4) в виде

$$U^f(r, t) = -\frac{F}{4\pi^2 v} \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{\exp(i(\omega(vr/v^2 - t) + \eta(ar/a - a)))}{\eta^2 + \mu^2 + (\omega^2(1 - \beta^2)/v^2)} d\omega d\eta$$

$$\beta = v/c \quad (1.5)$$

Интегрируя (1.5) по η , получим искомое выражение для U^f :

$$U^f(r, t) = -\frac{F}{4\pi v} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{\exp(-i(\omega t + (\omega(vr)/v^2) - i\lambda(\omega)|ar/a - a|))}{\lambda(\omega)} d\omega$$

$$\lambda(\omega) = \left(\mu^2 + \frac{\omega^2}{v^2} (1 - \beta^2) \right)^{1/2} \quad (1.6)$$

Перейдем к отысканию поля дифракционного излучения $U^r(r, t)$. Применяя к (1.3) интегральное преобразование Фурье по координате x и времени t , получим в изображениях

$$\frac{d^2}{dy^2} V^r_{q, \omega} - \left(q^2 + \mu^2 - \frac{\omega^2}{c^2} \right) V^r_{q, \omega} = 0 \quad (1.7)$$

$$V^r_{q, \omega}(q, y, \omega)|_{\xi} = -V^r_{q, \omega}(q, y, \omega)|_{\xi} \quad (1.8)$$

$$V_{q, \omega}^{r, f} = \int_{-\infty}^{+\infty} \int \exp(i(\omega t - qx)) U^{r, f}(x, y, t) dt dx$$

Решение (1.7) найдем, используя следующее условие излучения: поток энергии дифракционного излучения должен быть направлен от закрепления ξ . Этому условию удовлетворяет решение (1.6) вида

$$V_{q, \omega}^r = A(q, \omega) \exp(-\gamma|y|) \quad (1.9)$$

$$\gamma = (q - b)^{1/2} (q + b)^{1/2}, \quad b = (\omega^2/c^2 - \mu^2)^{1/2}$$

$$\operatorname{Re} \gamma > 0 \quad \forall q$$

Разрезы плоскости комплексного переменного q , обеспечивающие выполнение условия $\operatorname{Re} \gamma > 0 \quad \forall q$, проведены от точек $\pm b$ до бесконечности вдоль лучей α_+ : $\{\operatorname{Im} q = \operatorname{Im} (+b), \operatorname{Re} q \geq \operatorname{Re} (+b)\}$ и α_- : $\{\operatorname{Im} q = \operatorname{Im} (-b), \operatorname{Re} q \leq \operatorname{Re} (-b)\}$ соответственно.

Для отыскания неизвестной функции $A(q, \omega)$ воспользуемся методом, предложенным в [10], следуя которому запишем систему интегральных уравнений относительно $A(q, \omega)$:

$$\frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{+\infty} \exp(iqx) A(q, \omega) dq = \frac{F}{2v\lambda(\omega)} \exp\left(-i\frac{\omega}{v} \cos \theta x - \lambda(\omega) (\sin \theta x + a)\right)$$

$$\text{при } y = 0, \quad x > 0 \quad (1.10)$$

$$\frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{+\infty} \exp(iqx) \gamma A(q, \omega) dq = 0 \quad \text{при } y = 0, \quad x < 0 \quad (1.11)$$

Уравнение (1.10) получено путем применения обратного преобразования Фурье по координате x к граничному условию (1.8). Уравнение (1.11) является следствием непрерывности нормальной производной на полупрямой ($y = 0, x < 0$), которая принадлежит свободной поверхности мембраны.

Из (1.11) следует, что функция $\gamma A(q, \omega)$ регулярна в нижней полуплоскости q ($\operatorname{Im} q < 0$) и не имеет там полюсов. Поэтому $A(q, \omega)$ должна иметь вид

$$A(q, \omega) = CL(q) \frac{1}{\gamma} \quad (1.12)$$

Здесь C — константа, не зависящая от q , $L(q)$ — регулярная функция, не имеющая полюсов в нижней полуплоскости q . Подбирая вид функции $L(q)$ таким образом, чтобы удовлетворить уравнению (1.10), найдем

$$L(q) = \frac{(q - b)^{1/2}}{q - k_0}, \quad k_0 = i\lambda(\omega) \sin \theta - \frac{\omega}{v} \cos \theta \quad (1.13)$$

Находя C путем подстановки (1.12), (1.13) в (1.10), получим выражение для $A(q, \omega)$:

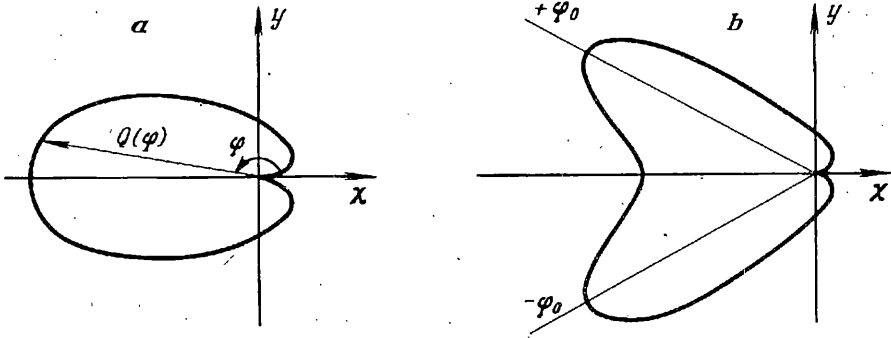
$$A(q, \omega) = - \frac{iF(k_0 c + (\omega^2 - h^2)^{1/2})^{1/2} \exp(-\lambda(\omega) a/c)}{2\beta\lambda(\omega) (q - k_0) (qc + (\omega^2 - h^2)^{1/2})^{1/2}} \quad (1.14)$$

$$h^2 = \mu^2 c^2 = \frac{k}{\rho}, \quad \lambda(\omega) = \left(h^2 + \omega^2 \left(\frac{1 - \beta^2}{\beta^2} \right) \right)^{1/2}$$

Таким образом, согласно (1.9) решение задачи (1.3) будет иметь вид

$$U^r(x, y, t) = \frac{1}{4\pi^2} \int_{-\infty}^{+\infty} \int \exp(i(qx - \omega t) - \gamma|y|) A(q, \omega) dq d\omega \quad (1.15)$$

где $A(q, \omega)$ определяется выражением (1.14).



Фиг. 2

Согласно теореме существования и единственности решения линейной краевой задачи для уравнений гиперболического типа [10], выражение (1.15) является единственным решением задачи (1.3).

2. Найдем энергию дифракционного W^r излучения, воспользовавшись гамильтоновским методом, изложенным в [11]. Согласно этому методу, излученный волновой пакет рассматривается при больших временах t ($t \rightarrow +\infty$), когда он отошел далеко от закрепления, и в среднем по пространству поле излучения и собственное поле практически не интерферируют. Следовательно, выражение для W^r может быть записано в виде:

$$W^r = \int_{-\infty}^{+\infty} \int_{-\infty}^{+\infty} \varepsilon dx dy \quad (2.1)$$

где $\varepsilon = (\rho (U_t^2)^2 + N (U_x^2)^2 + (U_y^2)^2) + k (U^2)^2 / 2$ — плотность энергии поля излучения.

Для вычисления (2.1) используем представление U^r в виде (1.15). Подставляя (1.15) в (2.1), получим

$$W^r = \frac{\rho}{32\pi^4} \int_{-\infty}^{+\infty} \dots \int_{-\infty}^{+\infty} \{(-i\omega)(-i\Omega) + c^2(iq)(ik) + c^2(\gamma\alpha) + h^2\} \\ A(q, \omega) A(k, \Omega) \exp(-i(\Omega + \omega)t + i(q + k)x - (\gamma + \alpha)|y|) dq dx d\omega d\Omega dx dy \\ \alpha = (\kappa^2 - ((\Omega^2/c^2) - \mu^2))^{1/2} \quad (2.2)$$

Интегрирование этого выражения по x дает δ -функцию $2\pi\delta(\kappa + q)$, позволяющую вычислить интеграл по κ . Интегрируя затем по y и по Ω , получим

$$W^r = \frac{1}{4\pi^2} \int_{-\infty}^{+\infty} \int_{-\infty}^{+\infty} \{\rho c (\omega^2 - q^2 c^2 - h^2)^{1/2} A(q, \omega) A(-q, -\omega)\} dq d\omega \quad (2.3)$$

Введем угол φ между волновым вектором излучения $\mathbf{k} = (q, p)$ и положительным направлением оси x . В этом случае

$$\cos \varphi = \frac{q}{|\mathbf{k}|} = \frac{qc}{(\omega^2 - h^2)^{1/2}}, \quad \sin \varphi = \frac{p}{|\mathbf{k}|} = \frac{(\omega^2 - q^2 c^2 - h^2)^{1/2}}{(\omega^2 - h^2)^{1/2}}$$

Учитывая эти соотношения, перепишем (2.3) в виде

$$W^r = \int_h^\infty \int_0^\pi Q(\omega, \varphi, \theta) d\omega d\varphi \\ Q(\omega, \varphi, \theta) = \frac{\rho F^2 c^2 \omega f(\omega - \beta f \cos \theta) (\sin(\varphi/2))^2 \exp(-2a(h^2 + \omega^2 v)/c)}{4\pi^2 (h^2 + \omega^2 v) ((\omega \cos \theta + \beta f \cos \varphi)^2 + (\omega^2 - \beta^2 f) (\sin \theta)^2) \beta} \\ f = (\omega^2 - h^2)^{1/2}, \quad v = (1 - \beta^2)/\beta^2 \quad (2.4)$$

Функция $Q(\omega, \varphi, \theta)$ описывает спектрально-угловое распределение энергии дифракционного излучения в зависимости от угла θ . Анализ (2.4) показал, что качественный вид диаграммы направленности излучения (зависимости $Q(\varphi)$ при $\omega = \text{const}$, $\theta = \text{const}$), зависит от параметров задачи. При скоростях движения нагрузки, удовлетворяющих условию $\beta = v/c < \beta_0 = \omega(2 + \cos \theta)/(3 + (\sin \theta)^2) \times (\omega^2 - k^2)^{1/2}$ излучение носит дипольный характер $Q(\omega, \varphi, \theta) \sim (\sin(\varphi/2))^2$ (фиг. 2, а), а при $\beta > \beta_0$ излучение имеет два максимума (фиг. 2, в) под углами

$$\varphi_0 = \pm \arccos \left\{ 1 - \frac{\omega + \beta(\omega^2 - k^2)^{1/2} \cos \theta}{\beta(\omega^2 - k^2)^{-1/2}} \right\}$$

При $\beta \rightarrow 1$, $\omega \rightarrow \infty$ максимумы излучения смещаются к углам $\varphi = \pm(\pi + \theta)$. Этим углам соответствует излучение в направлении движения нагрузки (излучение вперед) и излучение в зеркально симметричном относительно закрепления направлении.

В настоящей работе дифракционное излучение рассмотрено на примере равномерного и прямолинейного движения нагрузки вдоль мембраны, закрепленной по полупрямой. Данная модель позволила выявить, что причиной возникновения излучения является рассеяние собственного поля нагрузки на закреплении, а также изучить спектральный состав излучения. На примере рассмотренной задачи было показано, что излучение возникает не только при пересечении равномерно и прямолинейно движущимся объектом закрепления, но и при его движении вблизи закрепления. Серьезным недостатком модели с точки зрения механики является бесконечный прогиб упругой системы под объектом. Устранить данный недостаток можно двумя способами: учесть конечность размеров объекта либо ввести в рассмотрение изгибающую жесткость направляющей. На этом пути появится возможность ответить на следующие, актуальные для практики вопросы, связанные с дифракционным излучением упругих волн: каковы динамические напряжения в процессе излучения, велика ли реакция излучения, действующая на движущийся объект, и может ли в процессе излучения быть нарушен контакт объекта и направляющей.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Fryba L. Vibration of solids and structures under moving loads.— Prague: Academia, 1972. 484 p.
2. Кохманюк С. С., Янютин Е. Г., Романенко Л. Г. Колебания деформируемых систем при импульсных и подвижных нагрузках. Киев: Наук. думка, 1980. 232 с.
3. Cai C. W., Cheung Y. K., Chan H. C. Dynamic response of infinite continuous beams subjected to a moving force — an exact method.//J. Sound and Vibrat. 1988. V. 123. No. 3. P. 461—472.
4. Duffy D. G. The response of an infinite railroad track to a moving, vibrating mass.//Trans. Asme. J. Appl. Mech. 1990. V. 57. No. 1. P. 66—73.
5. Весницкий А. И. Волновые эффекты в упругих системах//Волновая динамика машин. М.: Наука, 1991. С. 15—30.
6. Весницкий А. И., Метрикин А. В. Переходное излучение в одномерных упругих системах//ПМТФ. 1992. № 2. С. 62—67.
7. Кононов А. В., Метрикин А. В. Эффект переходного излучения в двумерной упругой системе//Изв. АН. МТТ. 1994. № 6. С. 95—100.
8. Болотовский Б. М., Воскресенский Т. В. Дифракционное излучение//Успехи физ. наук. 1966. Т. 88. Вып. 2. С. 209—251.
9. Маланов С. Б. Постановка задачи согласованного движения сосредоточенного объекта вдоль двумерной направляющей//Волновые задачи механики. Н. Новгород: Изд-е НФ ИМАШ АН СССР, 1991. С. 11—18.
10. Владимиров В. С. Уравнения математической физики. М.: Наука, 1988. 512 с.
11. Гинзбург В. Л., Цытович В. Н. Переходное излучение и переходное рассеяние. М.: Наука, 1984. 360 с.