

Математические модели теоретической физики

(математика и компьютерные науки)

Математические основы физики

(математика и информатика)

профессор **Игнатьев Юрий Геннадиевич**



Казанский федеральный университет
Институт математики и механики
им. Н.И. Лобачевского
Кафедра высшей математики и математического моделирования

Казань, VI семестр, 2015 г.

Лекция V: Теория одномерных колебаний

Содержание лекции

- ▶ Вывод уравнения одномерных колебаний
- ▶ Подобие одномерных колебаний на примере маятника
- ▶ Исследование линейных колебаний

Литература

1. Л.Д. Ландау, Е.М. Лифшиц. Теоретическая физика. Том I. Механика. М: Наука – любое издание, начиная с 1965 г.
2. Эльсгольд Л.Э. Дифференциальные уравнения и вариационное исчисление. М: Наука – любое издание, начиная с 1965 г.
3. Игнат'ев Ю.Г. Дифференциальная геометрия кривых поверхностей в евклидовом пространстве. IV семестр: курс лекций для студентов математического факультета. – http://libweb.ksu.ru/ebooks/05_120_000327.pdf.

Лекция V: Теория одномерных колебаний

Содержание лекции

- ▶ Вывод уравнения одномерных колебаний
- ▶ Подобие одномерных колебаний на примере маятника
- ▶ Исследование линейных колебаний

Литература

1. Л.Д. Ландау, Е.М. Лифшиц. Теоретическая физика. Том I. Механика. М: Наука – любое издание, начиная с 1965 г.
2. Эльсгольц Л.Э. Дифференциальные уравнения и вариационное исчисление. М: Наука – любое издание, начиная с 1965 г.
3. Игнат'ев Ю.Г. Дифференциальная геометрия кривых поверхностей в евклидовом пространстве. IV семестр: курс лекций для студентов математического факультета. – http://libweb.ksu.ru/ebooks/05_120_000327.pdf.

Лекция V: Теория одномерных колебаний

Содержание лекции

- ▶ Вывод уравнения одномерных колебаний
- ▶ Подобие одномерных колебаний на примере маятника
- ▶ Исследование линейных колебаний

Литература

1. Л.Д. Ландау, Е.М. Лифшиц. Теоретическая физика. Том I. Механика. М: Наука – любое издание, начиная с 1965 г.
2. Эльсгольд Л.Э. Дифференциальные уравнения и вариационное исчисление. М: Наука – любое издание, начиная с 1965 г.
3. Игнат'ев Ю.Г. Дифференциальная геометрия кривых поверхностей в евклидовом пространстве. IV семестр: курс лекций для студентов математического факультета. – http://libweb.ksu.ru/ebooks/05_120_000327.pdf.

Лекция V: Теория одномерных колебаний

Содержание лекции

- ▶ Вывод уравнения одномерных колебаний
- ▶ Подобие одномерных колебаний на примере маятника
- ▶ Исследование линейных колебаний

Литература

1. Л.Д. Ландау, Е.М. Лифшиц. Теоретическая физика. Том I. Механика. М: Наука – любое издание, начиная с 1965 г.
2. Эльсгольц Л.Э. Дифференциальные уравнения и вариационное исчисление. М: Наука – любое издание, начиная с 1965 г.
3. Игнат'ев Ю.Г. Дифференциальная геометрия кривых поверхностей в евклидовом пространстве. IV семестр: курс лекций для студентов математического факультета. – http://libweb.ksu.ru/ebooks/05_120_000327.pdf.

Лекция V: Теория одномерных колебаний

Содержание лекции

- ▶ Вывод уравнения одномерных колебаний
- ▶ Подобие одномерных колебаний на примере маятника
- ▶ Исследование линейных колебаний

Литература

1. Л.Д. Ландау, Е.М. Лифшиц. Теоретическая физика. Том I. Механика. М: Наука – любое издание, начиная с 1965 г.
2. Эльсгольц Л.Э. Дифференциальные уравнения и вариационное исчисление. М: Наука – любое издание, начиная с 1965 г.
3. Игнат'ев Ю.Г. Дифференциальная геометрия кривых поверхностей в евклидовом пространстве. IV семестр: курс лекций для студентов математического факультета. – http://libweb.ksu.ru/ebooks/05_120_000327.pdf.

Лекция V: Теория одномерных колебаний

Содержание лекции

- ▶ Вывод уравнения одномерных колебаний
- ▶ Подобие одномерных колебаний на примере маятника
- ▶ Исследование линейных колебаний

Литература

1. Л.Д. Ландау, Е.М. Лифшиц. Теоретическая физика. Том I. Механика. М: Наука – любое издание, начиная с 1965 г.
2. Эльсгольц Л.Э. Дифференциальные уравнения и вариационное исчисление. М: Наука – любое издание, начиная с 1965 г.
3. Игнатьев Ю.Г. Дифференциальная геометрия кривых поверхностей в евклидовом пространстве. IV семестр: курс лекций для студентов математического факультета. – http://libweb.ksu.ru/ebooks/05_120_000327.pdf.

Лекция V: Теория одномерных колебаний

Содержание лекции

- ▶ Вывод уравнения одномерных колебаний
- ▶ Подобие одномерных колебаний на примере маятника
- ▶ Исследование линейных колебаний

Литература

1. Л.Д. Ландау, Е.М. Лифшиц. Теоретическая физика. Том I. Механика. М: Наука – любое издание, начиная с 1965 г.
2. Эльсгольц Л.Э. Дифференциальные уравнения и вариационное исчисление. М: Наука – любое издание, начиная с 1965 г.
3. Игнатьев Ю.Г. Дифференциальная геометрия кривых поверхностей в евклидовом пространстве. IV семестр: курс лекций для студентов математического факультета. – http://libweb.ksu.ru/ebooks/05_120_000327.pdf.

Одномерные колебания механической системы вблизи точки равновесия

- ▶ Рассмотрим одномерные движения механической системы. Такая система имеет 2 степени свободы и описывается функцией Лагранжа
- ▶
$$L = T - U(x) = \frac{1}{2} m \dot{x}^2 - U(x) \quad (1)$$
- ▶ Учитывая интеграл полной энергии, получим уравнение Эйлера (обращаем внимание на знак!):
- ▶
$$m \ddot{x} + U'(x) = 0 \quad (2)$$
- ▶ Согласно (2) вследствие неотрицательности \dot{x}^2 движение возможно лишь в областях:
- ▶
$$E_0 - U(x) \geq 0 \quad (3)$$
- ▶ В частности, при $U(x) = E_0$ $\dot{x} = 0 \rightarrow x = x_i$. Такие точки называются точками поворота.
- ▶ При выполнении (3) разрешая (2), получим:
- ▶
$$\dot{x} = \pm \sqrt{\frac{2}{m}(E_0 - U(x))} \quad (4)$$
- ▶ где знак перед радикалом должен меняться в точках поворота.
- ▶ При заданной функции потенциальной энергии мы можем найти формальное решение (4) в квадратурах:
- ▶
$$t - t_0 = \int_{x_0}^x \frac{dx}{\sqrt{\frac{2}{m}(E_0 - U(x))}} \quad (5)$$

Одномерные колебания механической системы вблизи точки равновесия

- ▶ Рассмотрим одномерные движения механической системы. Такая система имеет 2 степени свободы и описывается функцией Лагранжа

- ▶
$$L = \frac{m\dot{x}^2}{2} - U(x). \quad (3)$$

- ▶ Учитывая интеграл полной энергии, получим уравнение Эйлера (обращаем внимание на знак!):

- ▶
$$m\ddot{x} + U'(x) = 0.$$

- ▶ Согласно (2) вследствие неотрицательности \dot{x}^2 движение возможно лишь в областях:



- ▶ В частности, при $U(x) = E_0$ $\dot{x} = 0 \rightarrow x = x_i$. Такие точки называются точками поворота.

- ▶ При выполнении (3) разрешая (2), получим:

- ▶
$$\dot{x} = \pm \sqrt{2(E_0 - U(x))}.$$

- ▶ где знак перед радикалом должен меняться в точках поворота.

- ▶ При заданной функции потенциальной энергии мы можем найти формальное решение (4) в квадратурах:

- ▶
$$t = \int_{x_0}^x \frac{dx}{\sqrt{2(E_0 - U(x))}}.$$

Одномерные колебания механической системы вблизи точки равновесия

- ▶ Рассмотрим одномерные движения механической системы. Такая система имеет 2 степени свободы и описывается функцией Лагранжа

- ▶
$$L = \frac{m\dot{x}^2}{2} - U(x). \quad (1)$$

- ▶ Учитывая интеграл полной энергии, получим уравнение Эйлера (обращаем внимание на знак!):

- ▶ Согласно (2) вследствие неотрицательности \dot{x}^2 движение возможно лишь в областях:

- ▶ В частности, при $U(x) = E_0$ $\dot{x} = 0 \rightarrow x = x_i$. Такие точки называются точками поворота.

- ▶ При выполнении (3) разрешая (2), получим:

- ▶ где знак перед радикалом должен меняться в точках поворота.

- ▶ При заданной функции потенциальной энергии мы можем найти формальное решение (4) в квадратурах:



Одномерные колебания механической системы вблизи точки равновесия

- ▶ Рассмотрим одномерные движения механической системы. Такая система имеет 2 степени свободы и описывается функцией Лагранжа

- ▶
$$L = \frac{m\dot{x}^2}{2} - U(x). \quad (1)$$

- ▶ Учитывая интеграл полной энергии, получим уравнение Эйлера (обращаем внимание на знак!):

$$\frac{m\dot{x}^2}{2} + U(x) = E_0 = \text{Const}. \quad (2)$$

- ▶ Согласно (2) вследствие неотрицательности \dot{x}^2 движение возможно лишь в областях:



- ▶ В частности, при $U(x) = E_0$ $\dot{x} = 0 \rightarrow x = x_t$. Такие точки называются точками поворота.

- ▶ При выполнении (3) разрешая (2), получим:



- ▶ где знак перед радикалом должен меняться в точках поворота.

- ▶ При заданной функции потенциальной энергии мы можем найти формальное решение (4) в квадратурах:



Одномерные колебания механической системы вблизи точки равновесия

- ▶ Рассмотрим одномерные движения механической системы. Такая система имеет 2 степени свободы и описывается функцией Лагранжа

- ▶
$$L = \frac{m\dot{x}^2}{2} - U(x). \quad (1)$$

- ▶ Учитывая интеграл полной энергии, получим уравнение Эйлера (обращаем внимание на знак!):

$$\frac{m\dot{x}^2}{2} + U(x) = E_0 = \text{Const}. \quad (2)$$

- ▶ Согласно (2) вследствие неотрицательности \dot{x}^2 движение возможно лишь в областях:



- ▶ В частности, при $U(x) = E_0$ $\dot{x} = 0 \rightarrow x = x_t$. Такие точки называются точками поворота.

- ▶ При выполнении (3) разрешая (2), получим:



- ▶ где знак перед радикалом должен меняться в точках поворота.

- ▶ При заданной функции потенциальной энергии мы можем найти формальное решение (4) в квадратурах:



Одномерные колебания механической системы вблизи точки равновесия

- ▶ Рассмотрим одномерные движения механической системы. Такая система имеет 2 степени свободы и описывается функцией Лагранжа

- ▶
$$L = \frac{m\dot{x}^2}{2} - U(x). \quad (1)$$

- ▶ Учитывая интеграл полной энергии, получим уравнение Эйлера (обращаем внимание на знак!):

$$\frac{m\dot{x}^2}{2} + U(x) = E_0 = \text{Const}. \quad (2)$$

- ▶ Согласно (2) вследствие неотрицательности \dot{x}^2 движение возможно лишь в областях:



- ▶ В частности, при $U(x) = E_0$ $\dot{x} = 0 \rightarrow x = x_t$. Такие точки называются точками поворота.

- ▶ При выполнении (3) разрешая (2), получим:



- ▶ где знак перед радикалом должен меняться в точках поворота.

- ▶ При заданной функции потенциальной энергии мы можем найти формальное решение (4) в квадратурах:



Одномерные колебания механической системы вблизи точки равновесия

- ▶ Рассмотрим одномерные движения механической системы. Такая система имеет 2 степени свободы и описывается функцией Лагранжа

- ▶
$$L = \frac{m\dot{x}^2}{2} - U(x). \quad (1)$$

- ▶ Учитывая интеграл полной энергии, получим уравнение Эйлера (обращаем внимание на знак!):

$$\frac{m\dot{x}^2}{2} + U(x) = E_0 = \text{Const}. \quad (2)$$

- ▶ Согласно (2) вследствие неотрицательности \dot{x}^2 движение возможно лишь в областях:

- ▶
$$U(x) \leq E_0. \quad (3)$$

- ▶ В частности, при $U(x) = E_0$ $\dot{x} = 0 \rightarrow x = x_t$. Такие точки называются точками поворота.

- ▶ При выполнении (3) разрешая (2), получим:

- ▶
$$\dot{x} = \pm \sqrt{\frac{2}{m}(E_0 - U(x))}$$

- ▶ где знак перед радикалом должен меняться в точках поворота.

- ▶ При заданной функции потенциальной энергии мы можем найти формальное решение (4) в квадратурах:

- ▶
$$t - t_0 = \int_{x_0}^x \frac{dx}{\dot{x}}$$

Одномерные колебания механической системы вблизи точки равновесия

- ▶ Рассмотрим одномерные движения механической системы. Такая система имеет 2 степени свободы и описывается функцией Лагранжа

- ▶
$$L = \frac{m\dot{x}^2}{2} - U(x). \quad (1)$$

- ▶ Учитывая интеграл полной энергии, получим уравнение Эйлера (обращаем внимание на знак!):

$$\frac{m\dot{x}^2}{2} + U(x) = E_0 = \text{Const}. \quad (2)$$

- ▶ Согласно (2) вследствие неотрицательности \dot{x}^2 движение возможно лишь в областях:

- ▶
$$U(x) \leq E_0. \quad (3)$$

- ▶ В частности, при $U(x) = E_0$ $\dot{x} = 0 \rightarrow x = x_i$. Такие точки называются **точками поворота**.

- ▶ При выполнении (3) разрешая (2), получим:

$$\dot{x} = \pm \sqrt{\frac{2}{m}(E_0 - U(x))} \quad (4)$$

- ▶ где знак перед радикалом должен меняться в точках поворота.

- ▶ При заданной функции потенциальной энергии мы можем найти формальное решение (4) в квадратурах:



Одномерные колебания механической системы вблизи точки равновесия

- ▶ Рассмотрим одномерные движения механической системы. Такая система имеет 2 степени свободы и описывается функцией Лагранжа

- ▶
$$L = \frac{m\dot{x}^2}{2} - U(x). \quad (1)$$

- ▶ Учитывая интеграл полной энергии, получим уравнение Эйлера (обращаем внимание на знак!):

$$\frac{m\dot{x}^2}{2} + U(x) = E_0 = \text{Const}. \quad (2)$$

- ▶ Согласно (2) вследствие неотрицательности \dot{x}^2 движение возможно лишь в областях:

- ▶
$$U(x) \leq E_0. \quad (3)$$

- ▶ В частности, при $U(x) = E_0$ $\dot{x} = 0 \rightarrow x = x_i$. Такие точки называются **точками поворота**.

- ▶ При выполнении (3) разрешая (2), получим:

- ▶ где знак перед радикалом должен меняться в точках поворота.

- ▶ При заданной функции потенциальной энергии мы можем найти формальное решение (4) в квадратурах:



Одномерные колебания механической системы вблизи точки равновесия

- ▶ Рассмотрим одномерные движения механической системы. Такая система имеет 2 степени свободы и описывается функцией Лагранжа

- ▶
$$L = \frac{m\dot{x}^2}{2} - U(x). \quad (1)$$

- ▶ Учитывая интеграл полной энергии, получим уравнение Эйлера (обращаем внимание на знак!):

$$\frac{m\dot{x}^2}{2} + U(x) = E_0 = \text{Const}. \quad (2)$$

- ▶ Согласно (2) вследствие неотрицательности \dot{x}^2 движение возможно лишь в областях:

- ▶
$$U(x) \leq E_0. \quad (3)$$

- ▶ В частности, при $U(x) = E_0$ $\dot{x} = 0 \rightarrow x = x_i$. Такие точки называются **точками поворота**.

- ▶ При выполнении (3) разрешая (2), получим:

- ▶ где знак перед радикалом должен меняться в точках поворота.

- ▶ При заданной функции потенциальной энергии мы можем найти формальное решение (4) в квадратурах:

- ▶

Одномерные колебания механической системы вблизи точки равновесия

- ▶ Рассмотрим одномерные движения механической системы. Такая система имеет 2 степени свободы и описывается функцией Лагранжа

- ▶
$$L = \frac{m\dot{x}^2}{2} - U(x). \quad (1)$$

- ▶ Учитывая интеграл полной энергии, получим уравнение Эйлера (обращаем внимание на знак!):

$$\frac{m\dot{x}^2}{2} + U(x) = E_0 = \text{Const}. \quad (2)$$

- ▶ Согласно (2) вследствие неотрицательности \dot{x}^2 движение возможно лишь в областях:

- ▶
$$U(x) \leq E_0. \quad (3)$$

- ▶ В частности, при $U(x) = E_0$ $\dot{x} = 0 \rightarrow x = x_i$. Такие точки называются **точками поворота**.

- ▶ При выполнении (3) разрешая (2), получим:

- ▶
$$\frac{dx}{dt} = \pm \sqrt{\frac{2}{m}(E_0 - U)}, \quad (4)$$

- ▶ где знак перед радикалом должен меняться в точках поворота.

- ▶ При заданной функции потенциальной энергии мы можем найти формальное решение (4) в квадратурах:



- ▶ Рассмотрим одномерные движения механической системы. Такая система имеет 2 степени свободы и описывается функцией Лагранжа

- ▶
$$L = \frac{m\dot{x}^2}{2} - U(x). \quad (1)$$

- ▶ Учитывая интеграл полной энергии, получим уравнение Эйлера (обращаем внимание на знак!):

$$\frac{m\dot{x}^2}{2} + U(x) = E_0 = \text{Const}. \quad (2)$$

- ▶ Согласно (2) вследствие неотрицательности \dot{x}^2 движение возможно лишь в областях:

- ▶
$$U(x) \leq E_0. \quad (3)$$

- ▶ В частности, при $U(x) = E_0$ $\dot{x} = 0 \rightarrow x = x_i$. Такие точки называются **точками поворота**.

- ▶ При выполнении (3) разрешая (2), получим:

- ▶
$$\frac{dx}{dt} = \pm \sqrt{\frac{2}{m}(E_0 - U)}, \quad (4)$$

- ▶ где знак перед радикалом должен меняться в точках поворота.

- ▶ При заданной функции потенциальной энергии мы можем найти формальное решение (4) в квадратурах:



Одномерные колебания механической системы вблизи точки равновесия

- ▶ Рассмотрим одномерные движения механической системы. Такая система имеет 2 степени свободы и описывается функцией Лагранжа

- ▶
$$L = \frac{m\dot{x}^2}{2} - U(x). \quad (1)$$

- ▶ Учитывая интеграл полной энергии, получим уравнение Эйлера (обращаем внимание на знак!):

$$\frac{m\dot{x}^2}{2} + U(x) = E_0 = \text{Const}. \quad (2)$$

- ▶ Согласно (2) вследствие неотрицательности \dot{x}^2 движение возможно лишь в областях:

- ▶
$$U(x) \leq E_0. \quad (3)$$

- ▶ В частности, при $U(x) = E_0$ $\dot{x} = 0 \rightarrow x = x_i$. Такие точки называются **точками поворота**.

- ▶ При выполнении (3) разрешая (2), получим:

- ▶
$$\frac{dx}{dt} = \pm \sqrt{\frac{2}{m}(E_0 - U)}, \quad (4)$$

- ▶ где знак перед радикалом должен меняться в точках поворота.
- ▶ При заданной функции потенциальной энергии мы можем найти **формальное решение** (4) в квадратурах:

▶

Одномерные колебания механической системы вблизи точки равновесия

- ▶ Рассмотрим одномерные движения механической системы. Такая система имеет 2 степени свободы и описывается функцией Лагранжа

- ▶
$$L = \frac{m\dot{x}^2}{2} - U(x). \quad (1)$$

- ▶ Учитывая интеграл полной энергии, получим уравнение Эйлера (обращаем внимание на знак!):

$$\frac{m\dot{x}^2}{2} + U(x) = E_0 = \text{Const}. \quad (2)$$

- ▶ Согласно (2) вследствие неотрицательности \dot{x}^2 движение возможно лишь в областях:

- ▶
$$U(x) \leq E_0. \quad (3)$$

- ▶ В частности, при $U(x) = E_0$ $\dot{x} = 0 \rightarrow x = x_i$. Такие точки называются **точками поворота**.

- ▶ При выполнении (3) разрешая (2), получим:

- ▶
$$\frac{dx}{dt} = \pm \sqrt{\frac{2}{m}(E_0 - U)}, \quad (4)$$

- ▶ где знак перед радикалом должен меняться в точках поворота.

- ▶ При заданной функции потенциальной энергии мы можем найти **формальное решение** (4) в квадратурах:



- ▶ Рассмотрим одномерные движения механической системы. Такая система имеет 2 степени свободы и описывается функцией Лагранжа

- ▶
$$L = \frac{m\dot{x}^2}{2} - U(x). \quad (1)$$

- ▶ Учитывая интеграл полной энергии, получим уравнение Эйлера (обращаем внимание на знак!):

$$\frac{m\dot{x}^2}{2} + U(x) = E_0 = \text{Const}. \quad (2)$$

- ▶ Согласно (2) вследствие неотрицательности \dot{x}^2 движение возможно лишь в областях:

- ▶
$$U(x) \leq E_0. \quad (3)$$

- ▶ В частности, при $U(x) = E_0$ $\dot{x} = 0 \rightarrow x = x_i$. Такие точки называются **точками поворота**.

- ▶ При выполнении (3) разрешая (2), получим:

- ▶
$$\frac{dx}{dt} = \pm \sqrt{\frac{2}{m}(E_0 - U)}, \quad (4)$$

- ▶ где знак перед радикалом должен меняться в точках поворота.

- ▶ При заданной функции потенциальной энергии мы можем найти **формальное решение** (4) в квадратурах:

- ▶
$$\int \frac{dx}{\sqrt{\frac{2}{m}(E_0 - U)}} = \pm \sqrt{\frac{2}{m}}(E_0 - U) \quad (5)$$

Одномерные колебания механической системы вблизи точки равновесия

- ▶ Рассмотрим одномерные движения механической системы. Такая система имеет 2 степени свободы и описывается функцией Лагранжа

- ▶
$$L = \frac{m\dot{x}^2}{2} - U(x). \quad (1)$$

- ▶ Учитывая интеграл полной энергии, получим уравнение Эйлера (обращаем внимание на знак!):

$$\frac{m\dot{x}^2}{2} + U(x) = E_0 = \text{Const}. \quad (2)$$

- ▶ Согласно (2) вследствие неотрицательности \dot{x}^2 движение возможно лишь в областях:

- ▶
$$U(x) \leq E_0. \quad (3)$$

- ▶ В частности, при $U(x) = E_0$ $\dot{x} = 0 \rightarrow x = x_i$. Такие точки называются **точками поворота**.

- ▶ При выполнении (3) разрешая (2), получим:

- ▶
$$\frac{dx}{dt} = \pm \sqrt{\frac{2}{m}(E_0 - U)}, \quad (4)$$

- ▶ где знак перед радикалом должен меняться в точках поворота.

- ▶ При заданной функции потенциальной энергии мы можем найти **формальное решение** (4) в квадратурах:

- ▶
$$\int \frac{dx}{\sqrt{E - U(x)}} = \sqrt{\frac{2}{m}}t + \text{Const}. \quad (5)$$

- ▶ Рассмотрим одномерные движения механической системы. Такая система имеет 2 степени свободы и описывается функцией Лагранжа

- ▶
$$L = \frac{m\dot{x}^2}{2} - U(x). \quad (1)$$

- ▶ Учитывая интеграл полной энергии, получим уравнение Эйлера (обращаем внимание на знак!):

$$\frac{m\dot{x}^2}{2} + U(x) = E_0 = \text{Const}. \quad (2)$$

- ▶ Согласно (2) вследствие неотрицательности \dot{x}^2 движение возможно лишь в областях:

- ▶
$$U(x) \leq E_0. \quad (3)$$

- ▶ В частности, при $U(x) = E_0$ $\dot{x} = 0 \rightarrow x = x_i$. Такие точки называются **точками поворота**.

- ▶ При выполнении (3) разрешая (2), получим:

- ▶
$$\frac{dx}{dt} = \pm \sqrt{\frac{2}{m}(E_0 - U)}, \quad (4)$$

- ▶ где знак перед радикалом должен меняться в точках поворота.

- ▶ При заданной функции потенциальной энергии мы можем найти **формальное решение** (4) в квадратурах:

- ▶
$$\int \frac{dx}{\sqrt{E - U(x)}} = \sqrt{\frac{2}{m}}t + \text{Const}. \quad (5)$$

Одномерные колебания механической системы вблизи точки равновесия

- ▶ Если имеются 2 точки поворота, x_1, x_2 , причем $E_0 - U(x) > 0$ при $x_1 < x < x_2$, то система совершает колебательные движения между этими точками поворота. Период колебаний T этой системы можно вычислить на основе решения (5):
- ▶
- ▶ Если имеется одна точка поворота, или их вообще нет, система совершает инфинитное движение.
- ▶

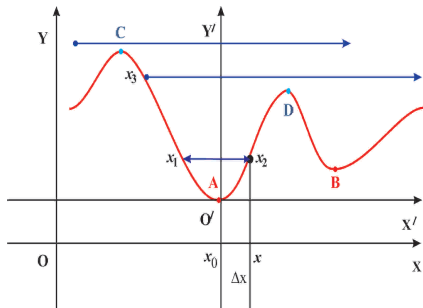


Figure 1. Одномерные движения механической системы. Учитывая, что потенциальная энергия задана с точностью до произвольной константы и переноса начало координат в точку равновесия системы, разложим потенциал по малости $\Delta x = x$ смещения из положения равновесия.

$$U(x) = U(0) + U'(0)x + \frac{1}{2}U''(0)x^2 + \frac{1}{6}U'''(0)x^3 + \frac{1}{24}U^{IV}(0)x^4 + \dots \quad (7)$$

Одномерные колебания механической системы вблизи точки равновесия

- ▶ Если имеются 2 точки поворота, x_1, x_2 , причем $E_0 - U(x) > 0$ при $x_1 < x < x_2$, то система совершает колебательные движения между этими точками поворота. Период колебаний T этой системы можно вычислить на основе решения (5):

$$T = \sqrt{2} \int_{x_1}^{x_2} \frac{dx}{\sqrt{E_0 - U(x)}} \quad (6)$$

- ▶ Если имеется одна точка поворота, или их вообще нет, система совершает инфинитное движение.

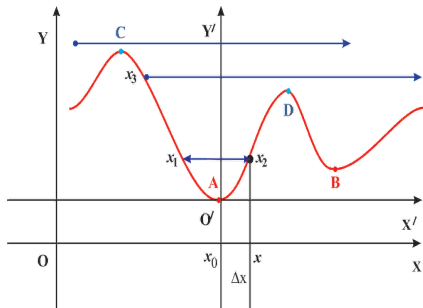


Figure 1. Одномерные движения механической системы. Учитывая, что потенциальная энергия задана с точностью до произвольной константы и переноса начало координат в точку равновесия системы, разложим потенциал по малости $\Delta x = x$ смещения из положения равновесия.

$$U(x) = U(0) + U'(0)x + \frac{1}{2}U''(0)x^2 + \frac{1}{6}U'''(0)x^3 + \frac{1}{24}U^{IV}(0)x^4 + \dots \quad (7)$$

Одномерные колебания механической системы вблизи точки равновесия

- ▶ Если имеются 2 точки поворота, x_1, x_2 , причем $E_0 - U(x) > 0$ при $x_1 < x < x_2$, то система совершает колебательные движения между этими точками поворота. Период колебаний T этой системы можно вычислить на основе решения (5):

- ▶
$$T = \sqrt{\frac{m}{2}} \int_{x_1}^{x_2} \frac{dx}{\sqrt{E - U(x)}}. \quad (6)$$

- ▶ Если имеется одна точка поворота, или их вообще нет, система совершает инфинитное движение.

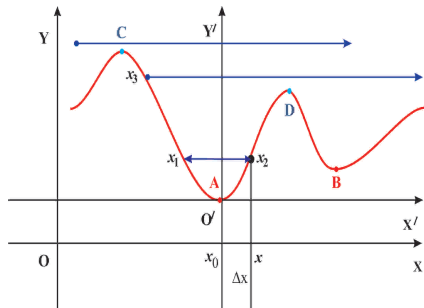


Figure 1. Одномерные движения механической системы. Учитывая, что потенциальная энергия задана с точностью до произвольной константы и переноса начало координат в точку равновесия системы, разложим потенциал по малости $\Delta x = x$ смещения из положения равновесия.

$$U(x) = U(0) + U'(0)x + \frac{1}{2}U''(0)x^2 + \frac{1}{6}U'''(0)x^3 + \frac{1}{24}U^{IV}(0)x^4 + \dots \quad (7)$$

Одномерные колебания механической системы вблизи точки равновесия

- ▶ Если имеются 2 точки поворота, x_1, x_2 , причем $E_0 - U(x) > 0$ при $x_1 < x < x_2$, то система совершает колебательные движения между этими точками поворота. Период колебаний T этой системы можно вычислить на основе решения (5):

- ▶
$$T = \sqrt{\frac{m}{2}} \int_{x_1}^{x_2} \frac{dx}{\sqrt{E - U(x)}}. \quad (6)$$

- ▶ Если имеется одна точка поворота, или их вообще нет, система совершает инфинитное движение.

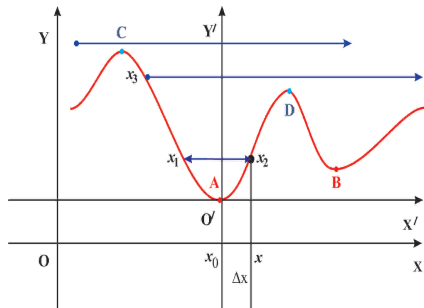


Figure 1. Одномерные движения механической системы

Учитывая, что потенциальная энергия задана с точностью до произвольной константы и переноса начало координат в точку равновесия системы, разложим потенциал по малости $\Delta x = x$ смещения из положения равновесия.

$$U(x) = U(0) + U'(0)x + \frac{1}{2}U''(0)x^2 + \frac{1}{6}U'''(0)x^3 + \frac{1}{24}U^{IV}(0)x^4 + \dots \quad (7)$$

Одномерные колебания механической системы вблизи точки равновесия

- ▶ Если имеются 2 точки поворота, x_1, x_2 , причем $E_0 - U(x) > 0$ при $x_1 < x < x_2$, то система совершает колебательные движения между этими точками поворота. Период колебаний T этой системы можно вычислить на основе решения (5):

- ▶
$$T = \sqrt{\frac{m}{2}} \int_{x_1}^{x_2} \frac{dx}{\sqrt{E - U(x)}}. \quad (6)$$

- ▶ Если имеется одна точка поворота, или их вообще нет, система совершает инфинитное движение.

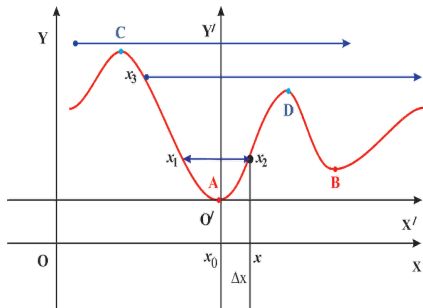


Figure 1. Одномерные движения механической системы
Учитывая, что потенциальная энергия задана с точностью до произвольной константы и переноса начало координат в точку равновесия системы, разложим потенциал по малости $\Delta x = x$ смещения из положения равновесия.

$$U(x) = U(0) + U'(0)x + \frac{1}{2}U''(0)x^2 + \frac{1}{6}U'''(0)x^3 + \frac{1}{24}U^{IV}(0)x^4 + \dots \quad (7)$$

- ▶ Если имеются 2 точки поворота, x_1, x_2 , причем $E_0 - U(x) > 0$ при $x_1 < x < x_2$, то система совершает колебательные движения между этими точками поворота. Период колебаний T этой системы можно вычислить на основе решения (5):

- ▶
$$T = \sqrt{\frac{m}{2}} \int_{x_1}^{x_2} \frac{dx}{\sqrt{E - U(x)}}. \quad (6)$$

- ▶ Если имеется одна точка поворота, или их вообще нет, система совершает **инфинитное движение**.

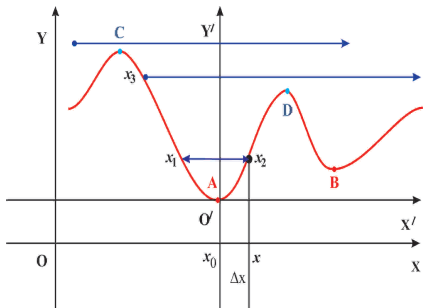


Figure 1. Одномерные движения механической системы

Учитывая, что потенциальная энергия задана с точностью до произвольной константы и переноса начало координат в точку равновесия системы, разложим потенциал по малости $\Delta x = x$ смещения из положения равновесия.

$$U(x) = U(0) + U'(0)x + \frac{1}{2}U''(0)x^2 + \frac{1}{6}U'''(0)x^3 + \frac{1}{24}U^{IV}(0)x^4 + \dots \quad (7)$$

Линейные одномерные колебания механической системы

- ▶ Далее, поскольку точка $x = 0$ является точкой минимума, то вследствие выбранной нами системы координат:



- ▶ Таким образом, разложение потенциальной энергии вблизи точки равновесия (7) начинается с квадратичного члена:

- ▶ Ограничиваясь первым членом этого разложения, получим:

- ▶ Таким образом, уравнение Эйлера в этом случае принимает вид:

- ▶ Это обыкновенное, линейное, однородное дифференциальное уравнение 2-го порядка с постоянными коэффициентами. Согласно теории обыкновенных линейных дифференциальных уравнений (см., например, Эльсгольц) его общее решение необходимо искать в виде

- ▶ Подставляя (12) в (11), найдем корни характеристического уравнения



- ▶ Далее, поскольку точка $x = 0$ является точкой минимума, то вследствие выбранной нами системы координат:

$$U(0) = 0; \quad U'(0) = 0; \quad U''(0) = k > 0. \quad (8)$$

- ▶ Таким образом, разложение потенциальной энергии вблизи точки равновесия (7) начинается с квадратичного члена:
- ▶
- ▶ Ограничиваясь первым членом этого разложения, получим:
- ▶
- ▶ Таким образом, уравнение Эйлера в этом случае принимает вид:
- ▶
- ▶ Это обыкновенное, линейное, однородное дифференциальное уравнение 2-го порядка с постоянными коэффициентами. Согласно теории обыкновенных линейных дифференциальных уравнений (см., например, Эльсгольц) его общее решение необходимо искать в виде
- ▶
- ▶ Подставляя (12) в (11), найдем корни характеристического уравнения
- ▶

Линейные одномерные колебания механической системы

- ▶ Далее, поскольку точка $x = 0$ является точкой минимума, то вследствие выбранной нами системы координат:

$$U(0) = 0; \quad U'(0) = 0; \quad U''(0) = k > 0. \quad (8)$$

- ▶ Таким образом, разложение потенциальной энергии вблизи точки равновесия (7) начинается с квадратичного члена:
- ▶
- ▶ Ограничиваясь первым членом этого разложения, получим:
- ▶
- ▶ Таким образом, уравнение Эйлера в этом случае принимает вид:
- ▶
- ▶ Это обыкновенное, линейное, однородное дифференциальное уравнение 2-го порядка с постоянными коэффициентами. Согласно теории обыкновенных линейных дифференциальных уравнений (см., например, Эльсгольц) его общее решение необходимо искать в виде
- ▶
- ▶ Подставляя (12) в (11), найдем корни характеристического уравнения
- ▶

- ▶ Далее, поскольку точка $x = 0$ является точкой минимума, то вследствие выбранной нами системы координат:



$$U(0) = 0; \quad U'(0) = 0; \quad U''(0) = k > 0. \quad (8)$$

- ▶ Таким образом, разложение потенциальной энергии вблизи точки равновесия (7) начинается с квадратичного члена:



- ▶ Ограничиваясь первым членом этого разложения, получим:



- ▶ Таким образом, уравнение Эйлера в этом случае принимает вид:



- ▶ Это обыкновенное, линейное, однородное дифференциальное уравнение 2-го порядка с постоянными коэффициентами. Согласно теории обыкновенных линейных дифференциальных уравнений (см., например, Эльсгольц) его общее решение необходимо искать в виде



- ▶ Подставляя (12) в (11), найдем корни характеристического уравнения



Линейные одномерные колебания механической системы

- ▶ Далее, поскольку точка $x = 0$ является точкой минимума, то вследствие выбранной нами системы координат:



$$U(0) = 0; \quad U'(0) = 0; \quad U''(0) = k > 0. \quad (8)$$

- ▶ Таким образом, разложение потенциальной энергии вблизи точки равновесия (7) начинается с квадратичного члена:



$$U(x) = \frac{1}{2} kx^2 + \frac{1}{6} U'''(0)x^3 + \frac{1}{24} U^{(4)}(0)x^4 + \dots \quad (9)$$

- ▶ Ограничиваясь первым членом этого разложения, получим:



- ▶ Таким образом, уравнение Эйлера в этом случае принимает вид:



- ▶ Это обыкновенное, линейное, однородное дифференциальное уравнение 2-го порядка с постоянными коэффициентами. Согласно теории обыкновенных линейных дифференциальных уравнений (см., например, Эльсгольц) его общее решение необходимо искать в виде



- ▶ Подставляя (12) в (11), найдем корни характеристического уравнения



- ▶ Далее, поскольку точка $x = 0$ является точкой минимума, то вследствие выбранной нами системы координат:

$$U(0) = 0; \quad U'(0) = 0; \quad U''(0) = k > 0. \quad (8)$$

- ▶ Таким образом, разложение потенциальной энергии вблизи точки равновесия (7) начинается с квадратичного члена:

$$U(x) = \frac{1}{2}kx^2 + \frac{1}{6}U'''(0)x^3 + \frac{1}{24}U^{IV}(0)x^4 + \dots \quad (9)$$

- ▶ Ограничиваясь первым членом этого разложения, получим:

- ▶ Таким образом, уравнение Эйлера в этом случае принимает вид:

- ▶ Это обыкновенное, линейное, однородное дифференциальное уравнение 2-го порядка с постоянными коэффициентами. Согласно теории обыкновенных линейных дифференциальных уравнений (см., например, Эльсгольц) его общее решение необходимо искать в виде

- ▶ Подставляя (12) в (11), найдем корни характеристического уравнения

- ▶ Далее, поскольку точка $x = 0$ является точкой минимума, то вследствие выбранной нами системы координат:

$$U(0) = 0; \quad U'(0) = 0; \quad U''(0) = k > 0. \quad (8)$$

- ▶ Таким образом, разложение потенциальной энергии вблизи точки равновесия (7) начинается с квадратичного члена:

$$U(x) = \frac{1}{2}kx^2 + \frac{1}{6}U'''(0)x^3 + \frac{1}{24}U^{IV}(0)x^4 + \dots \quad (9)$$

- ▶ Ограничиваясь первым членом этого разложения, получим:
- ▶
- ▶ Таким образом, уравнение Эйлера в этом случае принимает вид:
- ▶
- ▶ Это обыкновенное, линейное, однородное дифференциальное уравнение 2-го порядка с постоянными коэффициентами. Согласно теории обыкновенных линейных дифференциальных уравнений (см., например, Эльсгольц) его общее решение необходимо искать в виде
- ▶
- ▶ Подставляя (12) в (11), найдем корни характеристического уравнения
- ▶

- ▶ Далее, поскольку точка $x = 0$ является точкой минимума, то вследствие выбранной нами системы координат:

$$U(0) = 0; \quad U'(0) = 0; \quad U''(0) = k > 0. \quad (8)$$

- ▶ Таким образом, разложение потенциальной энергии вблизи точки равновесия (7) начинается с квадратичного члена:

$$U(x) = \frac{1}{2}kx^2 + \frac{1}{6}U'''(0)x^3 + \frac{1}{24}U^{IV}(0)x^4 + \dots \quad (9)$$

- ▶ Ограничиваясь первым членом этого разложения, получим:

$$U(x) \approx \frac{1}{2}kx^2 \Rightarrow F = -kx \quad \text{Закон Гука!} \quad (10)$$

- ▶ Таким образом, уравнение Эйлера в этом случае принимает вид:

- ▶ Это обыкновенное, линейное, однородное дифференциальное уравнение 2-го порядка с постоянными коэффициентами. Согласно теории обыкновенных линейных дифференциальных уравнений (см., например, Эльсгольц) его общее решение необходимо искать в виде

- ▶ Подставляя (12) в (11), найдем корни характеристического уравнения

- ▶ Далее, поскольку точка $x = 0$ является точкой минимума, то вследствие выбранной нами системы координат:

$$U(0) = 0; \quad U'(0) = 0; \quad U''(0) = k > 0. \quad (8)$$

- ▶ Таким образом, разложение потенциальной энергии вблизи точки равновесия (7) начинается с квадратичного члена:

$$U(x) = \frac{1}{2}kx^2 + \frac{1}{6}U'''(0)x^3 + \frac{1}{24}U^{IV}(0)x^4 + \dots \quad (9)$$

- ▶ Ограничиваясь первым членом этого разложения, получим:

$$U(x) \approx \frac{1}{2}kx^2, \Rightarrow F = -kx \quad \text{Закон Гука!} \quad (10)$$

- ▶ Таким образом, уравнение Эйлера в этом случае принимает вид:

▶ Это обыкновенное, линейное, однородное дифференциальное уравнение 2-го порядка с постоянными коэффициентами. Согласно теории обыкновенных линейных дифференциальных уравнений (см., например, Эльсгольц) его общее решение необходимо искать в виде

- ▶ Подставляя (12) в (11), найдем корни характеристического уравнения

- ▶ Далее, поскольку точка $x = 0$ является точкой минимума, то вследствие выбранной нами системы координат:

$$U(0) = 0; \quad U'(0) = 0; \quad U''(0) = k > 0. \quad (8)$$

- ▶ Таким образом, разложение потенциальной энергии вблизи точки равновесия (7) начинается с квадратичного члена:

$$U(x) = \frac{1}{2}kx^2 + \frac{1}{6}U'''(0)x^3 + \frac{1}{24}U^{IV}(0)x^4 + \dots \quad (9)$$

- ▶ Ограничиваясь первым членом этого разложения, получим:

$$U(x) \approx \frac{1}{2}kx^2, \Rightarrow F = -kx \quad \text{Закон Гука!} \quad (10)$$

- ▶ Таким образом, уравнение Эйлера в этом случае принимает вид:

▶ Это обыкновенное, линейное, однородное дифференциальное уравнение 2-го порядка с постоянными коэффициентами. Согласно теории обыкновенных линейных дифференциальных уравнений (см., например, Эльсгольц) его общее решение необходимо искать в виде

- ▶ Подставляя (12) в (11), найдем корни характеристического уравнения

- ▶ Далее, поскольку точка $x = 0$ является точкой минимума, то вследствие выбранной нами системы координат:

$$U(0) = 0; \quad U'(0) = 0; \quad U''(0) = k > 0. \quad (8)$$

- ▶ Таким образом, разложение потенциальной энергии вблизи точки равновесия (7) начинается с квадратичного члена:

$$U(x) = \frac{1}{2}kx^2 + \frac{1}{6}U'''(0)x^3 + \frac{1}{24}U^{IV}(0)x^4 + \dots \quad (9)$$

- ▶ Ограничиваясь первым членом этого разложения, получим:

$$U(x) \approx \frac{1}{2}kx^2, \Rightarrow F = -kx \quad \text{Закон Гука!} \quad (10)$$

- ▶ Таким образом, уравнение Эйлера в этом случае принимает вид:

$$m \frac{d^2x}{dt^2} + kx = 0. \quad (11)$$

- ▶ Это обыкновенное, линейное, однородное дифференциальное уравнение 2-го порядка с постоянными коэффициентами. Согласно теории обыкновенных линейных дифференциальных уравнений (см., например, Эльсгольдц) его общее решение необходимо искать в виде

- ▶ Подставляя (12) в (11), найдем корни характеристического уравнения



- ▶ Далее, поскольку точка $x = 0$ является точкой минимума, то вследствие выбранной нами системы координат:

$$U(0) = 0; \quad U'(0) = 0; \quad U''(0) = k > 0. \quad (8)$$

- ▶ Таким образом, разложение потенциальной энергии вблизи точки равновесия (7) начинается с квадратичного члена:

$$U(x) = \frac{1}{2}kx^2 + \frac{1}{6}U'''(0)x^3 + \frac{1}{24}U^{IV}(0)x^4 + \dots \quad (9)$$

- ▶ Ограничиваясь первым членом этого разложения, получим:

$$U(x) \approx \frac{1}{2}kx^2, \Rightarrow F = -kx \quad \text{Закон Гука!} \quad (10)$$

- ▶ Таким образом, уравнение Эйлера в этом случае принимает вид:

$$m \frac{d^2x}{dt^2} + kx = 0. \quad (11)$$

- ▶ Это обыкновенное, линейное, однородное дифференциальное уравнение 2-го порядка с постоянными коэффициентами. Согласно теории обыкновенных линейных дифференциальных уравнений (см., например, Эльсгольц) его общее решение необходимо искать в виде

- ▶ Подставляя (12) в (11), найдем корни характеристического уравнения



- ▶ Далее, поскольку точка $x = 0$ является точкой минимума, то вследствие выбранной нами системы координат:

$$U(0) = 0; \quad U'(0) = 0; \quad U''(0) = k > 0. \quad (8)$$

- ▶ Таким образом, разложение потенциальной энергии вблизи точки равновесия (7) начинается с квадратичного члена:

$$U(x) = \frac{1}{2}kx^2 + \frac{1}{6}U'''(0)x^3 + \frac{1}{24}U^{IV}(0)x^4 + \dots \quad (9)$$

- ▶ Ограничиваясь первым членом этого разложения, получим:

$$U(x) \approx \frac{1}{2}kx^2, \Rightarrow F = -kx \quad \text{Закон Гука!} \quad (10)$$

- ▶ Таким образом, уравнение Эйлера в этом случае принимает вид:

$$m \frac{d^2x}{dt^2} + kx = 0. \quad (11)$$

- ▶ Это обыкновенное, линейное, однородное дифференциальное уравнение 2-го порядка с постоянными коэффициентами. Согласно теории обыкновенных линейных дифференциальных уравнений (см., например, Эльсгольц) его общее решение необходимо искать в виде

- ▶ Подставляя (12) в (11), найдем корни характеристического уравнения



- ▶ Далее, поскольку точка $x = 0$ является точкой минимума, то вследствие выбранной нами системы координат:

$$U(0) = 0; \quad U'(0) = 0; \quad U''(0) = k > 0. \quad (8)$$

- ▶ Таким образом, разложение потенциальной энергии вблизи точки равновесия (7) начинается с квадратичного члена:

$$U(x) = \frac{1}{2}kx^2 + \frac{1}{6}U'''(0)x^3 + \frac{1}{24}U^{IV}(0)x^4 + \dots \quad (9)$$

- ▶ Ограничиваясь первым членом этого разложения, получим:

$$U(x) \approx \frac{1}{2}kx^2, \Rightarrow F = -kx \quad \text{Закон Гука!} \quad (10)$$

- ▶ Таким образом, уравнение Эйлера в этом случае принимает вид:

$$m \frac{d^2x}{dt^2} + kx = 0. \quad (11)$$

- ▶ Это обыкновенное, линейное, однородное дифференциальное уравнение 2-го порядка с постоянными коэффициентами. Согласно теории обыкновенных линейных дифференциальных уравнений (см., например, Эльсгольц) его общее решение необходимо искать в виде

$$x(t) = C_1 e^{\lambda_1 t} + C_2 e^{\lambda_2 t} \quad (12)$$

- ▶ Подставляя (12) в (11), найдем корни характеристического уравнения

$$m\lambda^2 + k = 0 \quad (13)$$

- ▶ Решив (13), найдем корни характеристического уравнения

$$\lambda_{1,2} = \pm i \sqrt{\frac{k}{m}} \quad (14)$$

- ▶ Далее, поскольку точка $x = 0$ является точкой минимума, то вследствие выбранной нами системы координат:

$$U(0) = 0; \quad U'(0) = 0; \quad U''(0) = k > 0. \quad (8)$$

- ▶ Таким образом, разложение потенциальной энергии вблизи точки равновесия (7) начинается с квадратичного члена:

$$U(x) = \frac{1}{2}kx^2 + \frac{1}{6}U'''(0)x^3 + \frac{1}{24}U^{IV}(0)x^4 + \dots \quad (9)$$

- ▶ Ограничиваясь первым членом этого разложения, получим:

$$U(x) \approx \frac{1}{2}kx^2, \Rightarrow F = -kx \quad \text{Закон Гука!} \quad (10)$$

- ▶ Таким образом, уравнение Эйлера в этом случае принимает вид:

$$m \frac{d^2x}{dt^2} + kx = 0. \quad (11)$$

- ▶ Это обыкновенное, линейное, однородное дифференциальное уравнение 2-го порядка с постоянными коэффициентами. Согласно теории обыкновенных линейных дифференциальных уравнений (см., например, Эльсгольц) его общее решение необходимо искать в виде

$$x = e^{\lambda t}. \quad (12)$$

- ▶ Подставляя (12) в (11), найдем корни характеристического уравнения



- ▶ Далее, поскольку точка $x = 0$ является точкой минимума, то вследствие выбранной нами системы координат:

$$U(0) = 0; \quad U'(0) = 0; \quad U''(0) = k > 0. \quad (8)$$

- ▶ Таким образом, разложение потенциальной энергии вблизи точки равновесия (7) начинается с квадратичного члена:

$$U(x) = \frac{1}{2}kx^2 + \frac{1}{6}U'''(0)x^3 + \frac{1}{24}U^{IV}(0)x^4 + \dots \quad (9)$$

- ▶ Ограничиваясь первым членом этого разложения, получим:

$$U(x) \approx \frac{1}{2}kx^2, \Rightarrow F = -kx \quad \text{Закон Гука!} \quad (10)$$

- ▶ Таким образом, уравнение Эйлера в этом случае принимает вид:

$$m \frac{d^2x}{dt^2} + kx = 0. \quad (11)$$

- ▶ Это обыкновенное, линейное, однородное дифференциальное уравнение 2-го порядка с постоянными коэффициентами. Согласно теории обыкновенных линейных дифференциальных уравнений (см., например, Эльсгольц) его общее решение необходимо искать в виде

$$x = e^{\lambda t}. \quad (12)$$

- ▶ Подставляя (12) в (11), найдем корни характеристического уравнения



- ▶ Далее, поскольку точка $x = 0$ является точкой минимума, то вследствие выбранной нами системы координат:

$$U(0) = 0; \quad U'(0) = 0; \quad U''(0) = k > 0. \quad (8)$$

- ▶ Таким образом, разложение потенциальной энергии вблизи точки равновесия (7) начинается с квадратичного члена:

$$U(x) = \frac{1}{2}kx^2 + \frac{1}{6}U'''(0)x^3 + \frac{1}{24}U^{IV}(0)x^4 + \dots \quad (9)$$

- ▶ Ограничиваясь первым членом этого разложения, получим:

$$U(x) \approx \frac{1}{2}kx^2, \Rightarrow F = -kx \quad \text{Закон Гука!} \quad (10)$$

- ▶ Таким образом, уравнение Эйлера в этом случае принимает вид:

$$m \frac{d^2x}{dt^2} + kx = 0. \quad (11)$$

- ▶ Это обыкновенное, линейное, однородное дифференциальное уравнение 2-го порядка с постоянными коэффициентами. Согласно теории обыкновенных линейных дифференциальных уравнений (см., например, Эльсгольц) его общее решение необходимо искать в виде

$$x = e^{\lambda t}. \quad (12)$$

- ▶ Подставляя (12) в (11), найдем корни **характеристического уравнения**

$$m\lambda^2 + k = 0 \quad (13)$$

- ▶ Далее, поскольку точка $x = 0$ является точкой минимума, то вследствие выбранной нами системы координат:

$$U(0) = 0; \quad U'(0) = 0; \quad U''(0) = k > 0. \quad (8)$$

- ▶ Таким образом, разложение потенциальной энергии вблизи точки равновесия (7) начинается с квадратичного члена:

$$U(x) = \frac{1}{2}kx^2 + \frac{1}{6}U'''(0)x^3 + \frac{1}{24}U^{IV}(0)x^4 + \dots \quad (9)$$

- ▶ Ограничиваясь первым членом этого разложения, получим:

$$U(x) \approx \frac{1}{2}kx^2, \Rightarrow F = -kx \quad \text{Закон Гука!} \quad (10)$$

- ▶ Таким образом, уравнение Эйлера в этом случае принимает вид:

$$m \frac{d^2x}{dt^2} + kx = 0. \quad (11)$$

- ▶ Это обыкновенное, линейное, однородное дифференциальное уравнение 2-го порядка с постоянными коэффициентами. Согласно теории обыкновенных линейных дифференциальных уравнений (см., например, Эльсгольц) его общее решение необходимо искать в виде

$$x = e^{\lambda t}. \quad (12)$$

- ▶ Подставляя (12) в (11), найдем корни характеристического уравнения

$$\lambda_{1,2} = \pm i\omega_0; \quad \text{где } \omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}} \text{ — собственная частота системы.} \quad (13)$$

- ▶ Далее, поскольку точка $x = 0$ является точкой минимума, то вследствие выбранной нами системы координат:

$$U(0) = 0; \quad U'(0) = 0; \quad U''(0) = k > 0. \quad (8)$$

- ▶ Таким образом, разложение потенциальной энергии вблизи точки равновесия (7) начинается с квадратичного члена:

$$U(x) = \frac{1}{2}kx^2 + \frac{1}{6}U'''(0)x^3 + \frac{1}{24}U^{IV}(0)x^4 + \dots \quad (9)$$

- ▶ Ограничиваясь первым членом этого разложения, получим:

$$U(x) \approx \frac{1}{2}kx^2, \Rightarrow F = -kx \quad \text{Закон Гука!} \quad (10)$$

- ▶ Таким образом, уравнение Эйлера в этом случае принимает вид:

$$m \frac{d^2x}{dt^2} + kx = 0. \quad (11)$$

- ▶ Это обыкновенное, линейное, однородное дифференциальное уравнение 2-го порядка с постоянными коэффициентами. Согласно теории обыкновенных линейных дифференциальных уравнений (см., например, Эльсгольц) его общее решение необходимо искать в виде

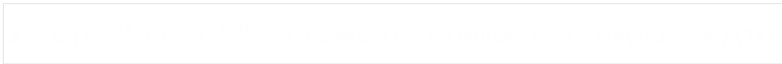
$$x = e^{\lambda t}. \quad (12)$$

- ▶ Подставляя (12) в (11), найдем корни характеристического уравнения

$$\lambda_{1,2} = \pm i\omega_0; \quad \text{где } \omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}} \text{ — собственная частота системы.} \quad (13)$$

Линейные одномерные колебания механической системы

- ▶ Поэтому согласно (12) и (13) общее решение линейных свободных колебаний есть:
- ▶



- ▶ – гармонические колебания, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$ – амплитуда колебаний, φ_0 – начальная фаза колебаний. Таким образом, для консервативной системы гармонические колебания вблизи точки равновесия являются общей закономерностью.
- ▶

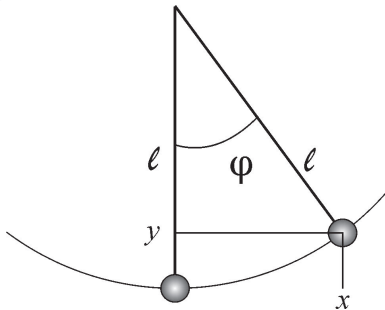


Figure 2. Малые колебания маятника. Для маятника получим: $x(t) = l \sin \varphi(t) \approx l\varphi$, $y(t) = l - l \cos \varphi(t) \approx \frac{1}{2}l\varphi^2$, т.о., $v_x = \dot{x} = l \cos \varphi(t)\dot{\varphi} \approx l\dot{\varphi}$, $v_y = \dot{y} = l \sin \varphi(t)\dot{\varphi} \approx -l\varphi\dot{\varphi}$. Таким образом:

Таким образом, преобразованием $L = l/\varphi$; $\varphi = x$; $mg = k$ задача о колебании маятника сводится к задаче о малых одномерных колебаниях системы вблизи точки равновесия.

Линейные одномерные колебания механической системы

- ▶ Поэтому согласно (12) и (13) общее решение **линейных свободных колебаний** есть:

$$x = C_1 e^{i\omega_0 t} + C_2 e^{-i\omega_0 t} = C_1 \sin(\omega_0 t) + C_2 \cos(\omega_0 t) = C_0 \sin(\omega_0 t + \varphi_0). \quad (14)$$

- ▶ – гармонические колебания, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$ – амплитуда колебаний, φ_0 – начальная фаза колебаний. Таким образом, для консервативной системы гармонические колебания вблизи точки равновесия являются общей закономерностью.

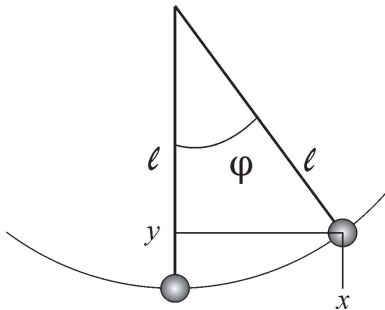


Figure 2. Малые колебания маятника. Для маятника получим: $x(t) = l \sin \varphi(t) \approx l\varphi$, $y(t) = l - l \cos \varphi(t) \approx \frac{1}{2} l \varphi^2$, т.о., $v_x = \dot{x} = l \cos \varphi(t) \dot{\varphi} \approx l \dot{\varphi}$, $v_y = \dot{y} = l \sin \varphi(t) \dot{\varphi} \approx -l \varphi \dot{\varphi}$. Таким образом:

Таким образом, преобразованием $L = l/\varphi$; $\varphi = x$; $mg = k$ задача о колебании маятника сводится к задаче о малых одномерных колебаниях системы вблизи точки равновесия.

- ▶ Поэтому согласно (12) и (13) общее решение **линейных свободных колебаний** есть:
- ▶

$$x = C_+ e^{i\omega_0 t} + C_- e^{-i\omega_0 t} = C_1 \cos(\omega_0 t) + C_2 \sin(\omega_0 t) = C_0 \sin(\omega_0 t + \varphi_0). \quad (14)$$

- ▶ – гармонические колебания, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$ – амплитуда колебаний, φ_0 – начальная фаза колебаний. Таким образом, для консервативной системы гармонические колебания вблизи точки равновесия являются общей закономерностью.
- ▶

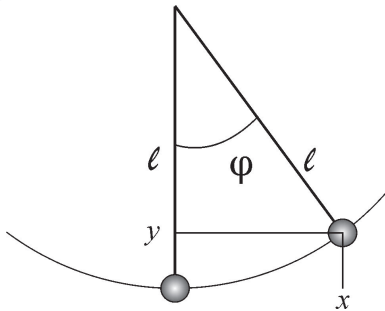


Figure 2. Малые колебания маятника. Для маятника получим: $x(t) = l \sin \varphi(t) \approx l\varphi$, $y(t) = l - l \cos \varphi(t) \approx \frac{1}{2} l \varphi^2$, т.о., $v_x = \dot{x} = l \cos \varphi(t) \dot{\varphi} \approx l \dot{\varphi}$, $v_y = \dot{y} = l \sin \varphi(t) \dot{\varphi} \approx -l \varphi \dot{\varphi}$. Таким образом:

Таким образом, преобразованием $L = l/\varphi$; $\varphi = x$; $mg = k$ задача о колебании маятника сводится к задаче о малых одномерных колебаниях системы вблизи точки равновесия.

- ▶ Поэтому согласно (12) и (13) общее решение **линейных свободных колебаний** есть:
- ▶

$$x = C_+ e^{i\omega_0 t} + C_- e^{-i\omega_0 t} = C_1 \cos(\omega_0 t) + C_2 \sin(\omega_0 t) = C_0 \sin(\omega_0 t + \varphi_0). \quad (14)$$

- ▶ – гармонические колебания, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$ – амплитуда колебаний, φ_0 – начальная фаза колебаний. Таким образом, для консервативной системы гармонические колебания вблизи точки равновесия являются общей закономерностью.
- ▶

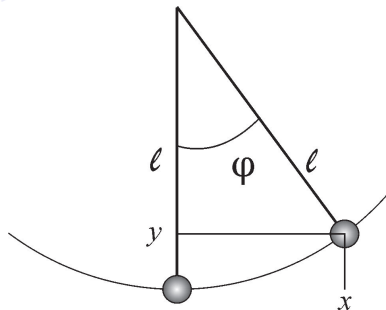


Figure 2. Малые колебания маятника. Для маятника получим: $x(t) = l \sin \varphi(t) \approx l\varphi$, $y(t) = l - l \cos \varphi(t) \approx \frac{1}{2} l \varphi^2$, т.о., $v_x = \dot{x} = l \cos \varphi(t) \dot{\varphi} \approx l \dot{\varphi}$, $v_y = \dot{y} = l \sin \varphi(t) \dot{\varphi} \approx -l \varphi \dot{\varphi}$. Таким образом:

Таким образом, преобразованием $L = L/l$; $\varphi = x$; $mg = k$ задача о колебании маятника сводится к задаче о малых одномерных колебаниях системы вблизи точки равновесия.

- ▶ Поэтому согласно (12) и (13) общее решение **линейных свободных колебаний** есть:

$$x = C_+ e^{i\omega_0 t} + C_- e^{-i\omega_0 t} = C_1 \cos(\omega_0 t) + C_2 \sin(\omega_0 t) = C_0 \sin(\omega_0 t + \varphi_0). \quad (14)$$

- ▶ – гармонические колебания, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$ – амплитуда колебаний, φ_0 – начальная фаза колебаний. Таким образом, для консервативной системы гармонические колебания вблизи точки равновесия являются общей закономерностью.

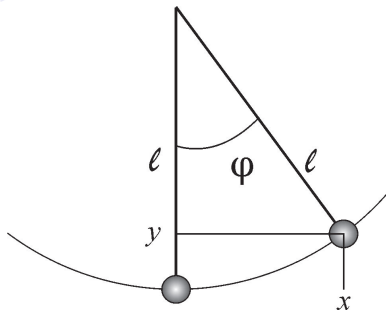


Figure 2. Малые колебания маятника. Для маятника получим: $x(t) = l \sin \varphi(t) \approx l\varphi$, $y(t) = l - l \cos \varphi(t) \approx \frac{1}{2} l \varphi^2$, т.о., $v_x = \dot{x} = l \cos \varphi(t) \dot{\varphi} \approx l \dot{\varphi}$, $v_y = \dot{y} = l \sin \varphi(t) \dot{\varphi} \approx -l \varphi \dot{\varphi}$. Таким образом:

$$L = \frac{m v^2}{2} - m g y \approx \frac{m}{2} \dot{\varphi}^2 - \frac{1}{2} m g \varphi^2 \quad (15)$$

Таким образом, преобразованием $L = L/l$; $\varphi = x$; $m g = k$ задача о колебании маятника сводится к задаче о малых одномерных колебаниях системы вблизи точки равновесия.

- ▶ Поэтому согласно (12) и (13) общее решение **линейных свободных колебаний** есть:

$$x = C_+ e^{i\omega_0 t} + C_- e^{-i\omega_0 t} = C_1 \cos(\omega_0 t) + C_2 \sin(\omega_0 t) = C_0 \sin(\omega_0 t + \varphi_0). \quad (14)$$

- ▶ – гармонические колебания, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$ – амплитуда колебаний, φ_0 – начальная фаза колебаний. Таким образом, для консервативной системы гармонические колебания вблизи точки равновесия являются общей закономерностью.

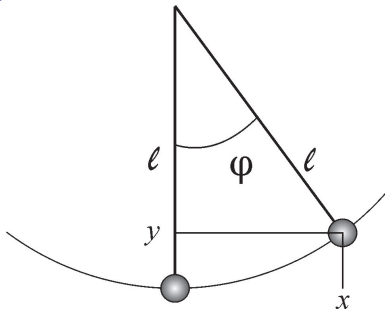


Figure 2. Малые колебания маятника. Для маятника получим: $x(t) = l \sin \varphi(t) \approx l\varphi$, $y(t) = l - l \cos \varphi(t) \approx \frac{1}{2} l \varphi^2$, т.о., $v_x = \dot{x} = l \cos \varphi(t) \dot{\varphi} \approx l \dot{\varphi}$, $v_y = \dot{y} = l \sin \varphi(t) \dot{\varphi} \approx -l\varphi \dot{\varphi}$. Таким образом:

$$L = \frac{mv^2}{2} - mgy \approx \frac{m\ell}{2} \dot{\varphi}^2 - \frac{\ell}{2} mg \varphi^2. \quad (15)$$

Таким образом, преобразованием $L = L/\ell$; $\varphi = x$; $mg = k$ задача о колебании маятника сводится к задаче о малых одномерных колебаниях системы вблизи точки равновесия.

- ▶ Поэтому согласно (12) и (13) общее решение **линейных свободных колебаний** есть:
- ▶

$$x = C_+ e^{i\omega_0 t} + C_- e^{-i\omega_0 t} = C_1 \cos(\omega_0 t) + C_2 \sin(\omega_0 t) = C_0 \sin(\omega_0 t + \varphi_0). (14)$$

- ▶ – гармонические колебания, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$ – амплитуда колебаний, φ_0 – начальная фаза колебаний. Таким образом, для консервативной системы гармонические колебания вблизи точки равновесия являются общей закономерностью.
- ▶

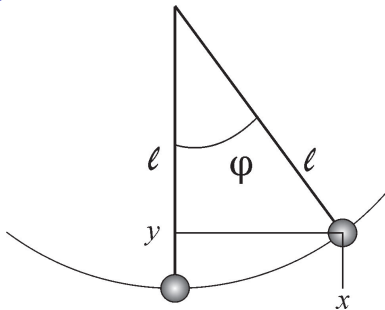


Figure 2. Малые колебания маятника. Для маятника получим: $x(t) = l \sin \varphi(t) \approx l\varphi$, $y(t) = l - l \cos \varphi(t) \approx \frac{1}{2} l \varphi^2$, т.о., $v_x = \dot{x} = l \cos \varphi(t) \dot{\varphi} \approx l \dot{\varphi}$, $v_y = \dot{y} = l \sin \varphi(t) \dot{\varphi} \approx -l\varphi \dot{\varphi}$. Таким образом:

$$L = \frac{mv^2}{2} - mgy \approx \frac{m\ell}{2} \dot{\varphi}^2 - \frac{\ell}{2} mg\varphi^2. (15)$$

Таким образом, преобразованием $L = L/\ell$; $\varphi = x$; $mg = k$ задача о колебании маятника сводится к задаче о малых одномерных колебаниях системы вблизи точки равновесия.

Линейные одномерные колебания механической системы: вынужденные колебания

- ▶ Рассмотрим теперь неконсервативную систему, когда:
$$m\ddot{x} + \gamma\dot{x} + kx = F(t)$$
- ▶ где $F(t)$ – внешняя (вынуждающая) сила.
- ▶ Тогда вместо уравнения свободных колебаний (14) получим уравнение малых вынужденных колебаний:
$$m\ddot{x} + \gamma\dot{x} + kx = F_0 \sin \omega t$$
- ▶ Поскольку это линейное дифференциальное уравнение, его общее решение равно сумме общего решения соответствующего однородного дифференциального уравнения (14) и частного решения неоднородного уравнения.
- ▶ Рассмотрим частный случай вынуждающей силы $F = F_0 \sin \omega t$. Тогда очевидно, что частное решение уравнения (17) можно искать в виде:
$$x_{\text{part}} = A \sin \omega t$$
- ▶ причем для константы A найдем:
$$-m\omega^2 A \sin \omega t + \gamma\omega A \cos \omega t + kA \sin \omega t = F_0 \sin \omega t$$
- ▶ Таким образом, получим решение:
$$x = C_1 e^{\lambda_1 t} + C_2 e^{\lambda_2 t} + A \sin \omega t$$

Линейные одномерные колебания механической системы: вынужденные колебания

- ▶ Рассмотрим теперь неконсервативную систему, когда:

- ▶
$$U(x, t) = D_m(x) - xF(t), \quad (16)$$

- ▶ где $F(t)$ – внешняя (вынуждающая) сила.

- ▶ Тогда вместо уравнения свободных колебаний (14) получим уравнение малых вынужденных колебаний:

- ▶
$$m\ddot{x} + 2\beta\dot{x} + \omega_0^2 x = F(t) \quad (17)$$

- ▶ Поскольку это линейное дифференциальное уравнение, его общее решение равно сумме общего решения соответствующего однородного дифференциального уравнения (14) и частного решения неоднородного уравнения.

- ▶ Рассмотрим частный случай вынуждающей силы $F = F_0 \sin \omega t$. Тогда очевидно, что частное решение уравнения (17) можно искать в виде:

- ▶
$$x_{\text{part}} = A \sin(\omega t - \varphi)$$
- ▶ причем для константы A найдем:

- ▶
$$A = \frac{F_0}{\sqrt{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 4\beta^2 \omega^2}}$$
- ▶ Таким образом, получим решение:

- ▶
$$x = C_1 \cos(\omega_0 t) + C_2 \sin(\omega_0 t) + A \sin(\omega t - \varphi)$$

Линейные одномерные колебания механической системы: вынужденные колебания

- ▶ Рассмотрим теперь неконсервативную систему, когда:

- ▶
$$U(x, t) = U_0(x) - xF(t), \quad (16)$$

- ▶ где $F(t)$ – внешняя (вынуждающая) сила.

- ▶ Тогда вместо уравнения свободных колебаний (14) получим уравнение малых вынужденных колебаний:

- ▶
$$m\ddot{x} + 2\beta\dot{x} + kx = F_0 \sin \omega t, \quad (17)$$

- ▶ Поскольку это линейное дифференциальное уравнение, его общее решение равно сумме общего решения соответствующего однородного дифференциального уравнения (14) и частного решения неоднородного уравнения.

- ▶ Рассмотрим частный случай вынуждающей силы $F = F_0 \sin \omega t$. Тогда очевидно, что частное решение уравнения (17) можно искать в виде:

- ▶
$$x_{\text{part}} = A \sin(\omega t - \varphi),$$
- ▶ причем для константы A найдем:

- ▶ Таким образом, получим решение:

- ▶
$$x = C_1 e^{\lambda_1 t} + C_2 e^{\lambda_2 t} + A \sin(\omega t - \varphi),$$

Линейные одномерные колебания механической системы: вынужденные колебания

- ▶ Рассмотрим теперь неконсервативную систему, когда:

- ▶
$$U(x, t) = U_0(x) - xF(t), \quad (16)$$

- ▶ где $F(t)$ – внешняя (вынуждающая) сила.

- ▶ Тогда вместо уравнения свободных колебаний (14) получим уравнение малых вынужденных колебаний:

- ▶
$$m\ddot{x} + 2\beta\dot{x} + kx = F(t)$$

- ▶ Поскольку это линейное дифференциальное уравнение, его общее решение равно сумме общего решения соответствующего однородного дифференциального уравнения (14) и частного решения неоднородного уравнения.

- ▶ Рассмотрим частный случай вынуждающей силы $F = F_0 \sin \omega t$. Тогда очевидно, что частное решение уравнения (17) можно искать в виде:

- ▶
$$x = A \sin(\omega t + \varphi)$$

- ▶ причем для константы A найдем:

- ▶
$$A = \frac{F_0}{\sqrt{k^2 - 4\beta^2 + 4\omega^2}}$$

- ▶ Таким образом, получим решение:

- ▶
$$x = \frac{F_0}{\sqrt{k^2 - 4\beta^2 + 4\omega^2}} \sin(\omega t + \varphi)$$

Линейные одномерные колебания механической системы: вынужденные колебания

▶ Рассмотрим теперь неконсервативную систему, когда:

▶
$$U(x, t) = U_0(x) - xF(t), \tag{16}$$

▶ где $F(t)$ – внешняя (**вынуждающая**) сила.

▶ Тогда вместо уравнения свободных колебаний (14) получим уравнение малых вынужденных колебаний:

▶

▶ Поскольку это линейное дифференциальное уравнение, его общее решение равно сумме общего решения соответствующего однородного дифференциального уравнения (14) и частного решения неоднородного уравнения.

▶ Рассмотрим частный случай вынуждающей силы $F = F_0 \sin \omega t$. Тогда очевидно, что частное решение уравнения (17) можно искать в виде:

▶

▶ причем для константы A найдем:

▶

▶ Таким образом, получим решение:

▶

Линейные одномерные колебания механической системы: вынужденные колебания

- ▶ Рассмотрим теперь неконсервативную систему, когда:

- ▶
$$U(x, t) = U_0(x) - xF(t), \quad (16)$$

- ▶ где $F(t)$ – внешняя (вынуждающая) сила.

- ▶ Тогда вместо уравнения свободных колебаний (14) получим уравнение малых вынужденных колебаний:

- ▶
$$m \frac{d^2 x}{dt^2} + \omega_0^2 x = \frac{1}{m} F(t) \quad (17)$$

- ▶ Поскольку это линейное дифференциальное уравнение, его общее решение равно сумме общего решения соответствующего однородного дифференциального уравнения (14) и частного решения неоднородного уравнения.

- ▶ Рассмотрим частный случай вынуждающей силы $F = F_0 \sin \omega t$. Тогда очевидно, что частное решение уравнения (17) можно искать в виде:

- ▶
$$x = A \sin(\omega t + \varphi)$$

▶ причем для константы A найдем:

- ▶
$$A = \frac{F_0}{m \sqrt{\omega_0^2 - \omega^2}}$$

▶ Таким образом, получим решение:

- ▶
$$x = \frac{F_0}{m \sqrt{\omega_0^2 - \omega^2}} \sin(\omega t + \varphi)$$

Линейные одномерные колебания механической системы: вынужденные колебания

- ▶ Рассмотрим теперь неконсервативную систему, когда:

- ▶
$$U(x, t) = U_0(x) - xF(t), \quad (16)$$

- ▶ где $F(t)$ – внешняя (вынуждающая) сила.

- ▶ Тогда вместо уравнения свободных колебаний (14) получим уравнение малых вынужденных колебаний:

- ▶
$$\frac{d^2x}{dt^2} + \omega_0^2 x = \frac{1}{m} F(t) \quad (17)$$

- ▶ Поскольку это линейное дифференциальное уравнение, его общее решение равно сумме общего решения соответствующего однородного дифференциального уравнения (14) и частного решения неоднородного уравнения.

- ▶ Рассмотрим частный случай вынуждающей силы $F = F_0 \sin \omega t$. Тогда очевидно, что частное решение уравнения (17) можно искать в виде:

- ▶ $x = A \sin(\omega t + \varphi)$
- ▶ причем для константы A найдем:

- ▶ Таким образом, получим решение:



Линейные одномерные колебания механической системы: вынужденные колебания

- ▶ Рассмотрим теперь неконсервативную систему, когда:

- ▶
$$U(x, t) = U_0(x) - xF(t), \quad (16)$$

- ▶ где $F(t)$ – внешняя (вынуждающая) сила.

- ▶ Тогда вместо уравнения свободных колебаний (14) получим уравнение малых вынужденных колебаний:

- ▶
$$\frac{d^2x}{dt^2} + \omega_0^2 x = \frac{1}{m} F(t) \quad (17)$$

- ▶ Поскольку это линейное дифференциальное уравнение, его общее решение равно сумме общего решения соответствующего однородного дифференциального уравнения (14) и частного решения неоднородного уравнения.

- ▶ Рассмотрим частный случай вынуждающей силы $F = F_0 \sin \omega t$. Тогда очевидно, что частное решение уравнения (17) можно искать в виде:

- ▶ $x = A \sin(\omega t + \varphi)$
- ▶ причем для константы A найдем:

- ▶ Таким образом, получим решение:



Линейные одномерные колебания механической системы: вынужденные колебания

- ▶ Рассмотрим теперь неконсервативную систему, когда:

- ▶
$$U(x, t) = U_0(x) - xF(t), \quad (16)$$

- ▶ где $F(t)$ – внешняя (вынуждающая) сила.

- ▶ Тогда вместо уравнения свободных колебаний (14) получим уравнение малых вынужденных колебаний:

- ▶
$$\frac{d^2x}{dt^2} + \omega_0^2 x = \frac{1}{m} F(t) \quad (17)$$

- ▶ Поскольку это линейное дифференциальное уравнение, его общее решение равно сумме общего решения соответствующего однородного дифференциального уравнения (14) и частного решения неоднородного уравнения.

- ▶ Рассмотрим частный случай вынуждающей силы $F = F_0 \sin \omega t$. Тогда очевидно, что частное решение уравнения (17) можно искать в виде:



- ▶ причем для константы A найдем:



- ▶ Таким образом, получим решение:



Линейные одномерные колебания механической системы: вынужденные колебания

- ▶ Рассмотрим теперь неконсервативную систему, когда:

- ▶
$$U(x, t) = U_0(x) - xF(t), \quad (16)$$

- ▶ где $F(t)$ – внешняя (вынуждающая) сила.

- ▶ Тогда вместо уравнения свободных колебаний (14) получим уравнение малых вынужденных колебаний:

- ▶
$$\frac{d^2x}{dt^2} + \omega_0^2 x = \frac{1}{m} F(t) \quad (17)$$

- ▶ Поскольку это линейное дифференциальное уравнение, его общее решение равно сумме общего решения соответствующего однородного дифференциального уравнения (14) и частного решения неоднородного уравнения.

- ▶ Рассмотрим частный случай вынуждающей силы $F = F_0 \sin \omega t$. Тогда очевидно, что частное решение уравнения (17) можно искать в виде:

- ▶
$$x_1(t) = A \sin \omega t, \quad (18)$$

- ▶ причем для константы A найдем:

- ▶
$$-A\omega^2 \sin \omega t + \omega_0^2 A \sin \omega t = \frac{1}{m} F_0 \sin \omega t$$
- ▶ Таким образом, получим решение:

- ▶
$$A = \frac{F_0}{m(\omega_0^2 - \omega^2)}$$

Линейные одномерные колебания механической системы: вынужденные колебания

- ▶ Рассмотрим теперь неконсервативную систему, когда:

- ▶
$$U(x, t) = U_0(x) - xF(t), \quad (16)$$

- ▶ где $F(t)$ – внешняя (вынуждающая) сила.

- ▶ Тогда вместо уравнения свободных колебаний (14) получим уравнение малых вынужденных колебаний:

- ▶
$$\frac{d^2x}{dt^2} + \omega_0^2 x = \frac{1}{m} F(t) \quad (17)$$

- ▶ Поскольку это линейное дифференциальное уравнение, его общее решение равно сумме общего решения соответствующего однородного дифференциального уравнения (14) и частного решения неоднородного уравнения.

- ▶ Рассмотрим частный случай вынуждающей силы $F = F_0 \sin \omega t$. Тогда очевидно, что частное решение уравнения (17) можно искать в виде:

- ▶
$$x_1(t) = A \sin \omega t, \quad (18)$$

- ▶ причем для константы A найдем:



- ▶ Таким образом, получим решение:



Линейные одномерные колебания механической системы: вынужденные колебания

- ▶ Рассмотрим теперь неконсервативную систему, когда:

- ▶
$$U(x, t) = U_0(x) - xF(t), \quad (16)$$

- ▶ где $F(t)$ – внешняя (вынуждающая) сила.

- ▶ Тогда вместо уравнения свободных колебаний (14) получим уравнение малых вынужденных колебаний:

- ▶
$$\frac{d^2x}{dt^2} + \omega_0^2 x = \frac{1}{m} F(t) \quad (17)$$

- ▶ Поскольку это линейное дифференциальное уравнение, его общее решение равно сумме общего решения соответствующего однородного дифференциального уравнения (14) и частного решения неоднородного уравнения.

- ▶ Рассмотрим частный случай вынуждающей силы $F = F_0 \sin \omega t$. Тогда очевидно, что частное решение уравнения (17) можно искать в виде:

- ▶
$$x_1(t) = A \sin \omega t, \quad (18)$$

- ▶ причем для константы A найдем:



- ▶ Таким образом, получим решение:



Линейные одномерные колебания механической системы: вынужденные колебания

- ▶ Рассмотрим теперь неконсервативную систему, когда:

- ▶
$$U(x, t) = U_0(x) - xF(t), \quad (16)$$

- ▶ где $F(t)$ – внешняя (вынуждающая) сила.

- ▶ Тогда вместо уравнения свободных колебаний (14) получим уравнение малых вынужденных колебаний:

- ▶
$$\frac{d^2x}{dt^2} + \omega_0^2 x = \frac{1}{m} F(t) \quad (17)$$

- ▶ Поскольку это линейное дифференциальное уравнение, его общее решение равно сумме общего решения соответствующего однородного дифференциального уравнения (14) и частного решения неоднородного уравнения.

- ▶ Рассмотрим частный случай вынуждающей силы $F = F_0 \sin \omega t$. Тогда очевидно, что частное решение уравнения (17) можно искать в виде:

- ▶
$$x_1(t) = A \sin \omega t, \quad (18)$$

- ▶ причем для константы A найдем:

- ▶
$$A = \frac{F_0}{m(\omega_0^2 - \omega^2)} \quad (19)$$

- ▶ Таким образом, получим решение:



Линейные одномерные колебания механической системы: вынужденные колебания

- ▶ Рассмотрим теперь неконсервативную систему, когда:

- ▶
$$U(x, t) = U_0(x) - xF(t), \quad (16)$$

- ▶ где $F(t)$ – внешняя (вынуждающая) сила.

- ▶ Тогда вместо уравнения свободных колебаний (14) получим уравнение малых вынужденных колебаний:

- ▶
$$\frac{d^2x}{dt^2} + \omega_0^2 x = \frac{1}{m} F(t) \quad (17)$$

- ▶ Поскольку это линейное дифференциальное уравнение, его общее решение равно сумме общего решения соответствующего однородного дифференциального уравнения (14) и частного решения неоднородного уравнения.

- ▶ Рассмотрим частный случай вынуждающей силы $F = F_0 \sin \omega t$. Тогда очевидно, что частное решение уравнения (17) можно искать в виде:

- ▶
$$x_1(t) = A \sin \omega t, \quad (18)$$

- ▶ причем для константы A найдем:

- ▶
$$A = \frac{F_0}{m} \frac{1}{\omega_0^2 - \omega^2}. \quad (19)$$

- ▶ Таким образом, получим решение:



Линейные одномерные колебания механической системы: вынужденные колебания

- ▶ Рассмотрим теперь неконсервативную систему, когда:

- ▶
$$U(x, t) = U_0(x) - xF(t), \quad (16)$$

- ▶ где $F(t)$ – внешняя (вынуждающая) сила.

- ▶ Тогда вместо уравнения свободных колебаний (14) получим уравнение малых вынужденных колебаний:

- ▶
$$\frac{d^2x}{dt^2} + \omega_0^2 x = \frac{1}{m} F(t) \quad (17)$$

- ▶ Поскольку это линейное дифференциальное уравнение, его общее решение равно сумме общего решения соответствующего однородного дифференциального уравнения (14) и частного решения неоднородного уравнения.

- ▶ Рассмотрим частный случай вынуждающей силы $F = F_0 \sin \omega t$. Тогда очевидно, что частное решение уравнения (17) можно искать в виде:

- ▶
$$x_1(t) = A \sin \omega t, \quad (18)$$

- ▶ причем для константы A найдем:

- ▶
$$A = \frac{F_0}{m} \frac{1}{\omega_0^2 - \omega^2}. \quad (19)$$

- ▶ Таким образом, получим решение:



Линейные одномерные колебания механической системы: вынужденные колебания

- ▶ Рассмотрим теперь неконсервативную систему, когда:

- ▶
$$U(x, t) = U_0(x) - xF(t), \quad (16)$$

- ▶ где $F(t)$ – внешняя (вынуждающая) сила.

- ▶ Тогда вместо уравнения свободных колебаний (14) получим уравнение малых вынужденных колебаний:

- ▶
$$\frac{d^2x}{dt^2} + \omega_0^2 x = \frac{1}{m} F(t) \quad (17)$$

- ▶ Поскольку это линейное дифференциальное уравнение, его общее решение равно сумме общего решения соответствующего однородного дифференциального уравнения (14) и частного решения неоднородного уравнения.

- ▶ Рассмотрим частный случай вынуждающей силы $F = F_0 \sin \omega t$. Тогда очевидно, что частное решение уравнения (17) можно искать в виде:

- ▶
$$x_1(t) = A \sin \omega t, \quad (18)$$

- ▶ причем для константы A найдем:

- ▶
$$A = \frac{F_0}{m} \frac{1}{\omega_0^2 - \omega^2}. \quad (19)$$

- ▶ Таким образом, получим решение:



$$x(t) = U_0(x) - xF(t) + \frac{F_0}{m} \frac{1}{\omega_0^2 - \omega^2} \sin \omega t \quad (20)$$

Линейные одномерные колебания механической системы: вынужденные колебания

- ▶ Рассмотрим теперь неконсервативную систему, когда:

- ▶
$$U(x, t) = U_0(x) - xF(t), \quad (16)$$

- ▶ где $F(t)$ – внешняя (вынуждающая) сила.

- ▶ Тогда вместо уравнения свободных колебаний (14) получим уравнение малых вынужденных колебаний:

- ▶
$$\frac{d^2x}{dt^2} + \omega_0^2 x = \frac{1}{m} F(t) \quad (17)$$

- ▶ Поскольку это линейное дифференциальное уравнение, его общее решение равно сумме общего решения соответствующего однородного дифференциального уравнения (14) и частного решения неоднородного уравнения.

- ▶ Рассмотрим частный случай вынуждающей силы $F = F_0 \sin \omega t$. Тогда очевидно, что частное решение уравнения (17) можно искать в виде:

- ▶
$$x_1(t) = A \sin \omega t, \quad (18)$$

- ▶ причем для константы A найдем:

- ▶
$$A = \frac{F_0}{m} \frac{1}{\omega_0^2 - \omega^2}. \quad (19)$$

- ▶ Таким образом, получим решение:



$$x = C_1 \cos \omega_0 t + C_2 \sin \omega_0 t + \frac{F_0}{m} \frac{1}{\omega_0^2 - \omega^2} \sin \omega t. \quad (20)$$

Линейные одномерные колебания механической системы: вынужденные колебания

- ▶ Рассмотрим теперь неконсервативную систему, когда:

- ▶
$$U(x, t) = U_0(x) - xF(t), \quad (16)$$

- ▶ где $F(t)$ – внешняя (вынуждающая) сила.

- ▶ Тогда вместо уравнения свободных колебаний (14) получим уравнение малых вынужденных колебаний:

- ▶
$$\frac{d^2x}{dt^2} + \omega_0^2 x = \frac{1}{m} F(t) \quad (17)$$

- ▶ Поскольку это линейное дифференциальное уравнение, его общее решение равно сумме общего решения соответствующего однородного дифференциального уравнения (14) и частного решения неоднородного уравнения.

- ▶ Рассмотрим частный случай вынуждающей силы $F = F_0 \sin \omega t$. Тогда очевидно, что частное решение уравнения (17) можно искать в виде:

- ▶
$$x_1(t) = A \sin \omega t, \quad (18)$$

- ▶ причем для константы A найдем:

- ▶
$$A = \frac{F_0}{m} \frac{1}{\omega_0^2 - \omega^2}. \quad (19)$$

- ▶ Таким образом, получим решение:



$$x = C_1 \cos \omega_0 t + C_2 \sin \omega_0 t + \frac{F_0}{m} \frac{1}{\omega_0^2 - \omega^2} \sin \omega t. \quad (20)$$

Линейные одномерные колебания механической системы: резонанс

- ▶ Формула (20) неприменима в случае совпадения собственной и вынуждающей частот колебаний. Рассмотрим случай $\omega = \omega_0$:
- ▶ Теория ОДУ с постоянными коэффициентами утверждает, что в случае совпадения характеристических чисел с частотами в правой части уравнения частное решение последнего необходимо искать в виде:

$$x(t) = A t \cos(\omega t) + B t \sin(\omega t)$$

- ▶ Вычисляя производные, подставляя их в уравнение, найдем:

$$-A \omega \sin(\omega t) + B \omega \cos(\omega t) +$$

$$A \omega t \cos(\omega t) - B \omega t \sin(\omega t) =$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса получим общее решение:

▶

$$x(t) = A t \cos(\omega t) + B t \sin(\omega t) + C \cos(\omega t) + D \sin(\omega t)$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса амплитуда колебаний растет линейно со временем.
- ▶ Вычислим скорость колебаний. Дифференцируя (24), получим:

$$\dot{x}(t) = -A \omega t \sin(\omega t) + B \omega t \cos(\omega t) + C \omega \sin(\omega t) + D \omega \cos(\omega t)$$

- ▶ Таким образом, скорость колебаний растет также линейно со временем, а, стало быть, кинетическая энергия колебаний растет квадратично по времени.

Линейные одномерные колебания механической системы: резонанс

- ▶ Формула (20) неприменима в случае совпадения собственной и вынуждающей частот колебаний. Рассмотрим случай $\omega = \omega_0$:
- ▶ Теория ОДУ с постоянными коэффициентами утверждает, что в случае совпадения характеристических чисел с частотами в правой части уравнения частное решение последнего необходимо искать в виде:

$$x_1 = At \sin \omega_0 t. \quad (21)$$

- ▶ Вычисляя производные, подставляя их в уравнение, найдем:

$$2A \omega_0 \cos \omega_0 t = F \cos \omega_0 t.$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса получим общее решение:

▶

$$x = C_1 \cos \omega_0 t + C_2 \sin \omega_0 t + \frac{F}{2\omega_0} t \sin \omega_0 t.$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса амплитуда колебаний растет линейно со временем.
- ▶ Вычислим скорость колебаний. Дифференцируя (24), получим:

$$\dot{x} = -C_1 \omega_0 \sin \omega_0 t + C_2 \omega_0 \cos \omega_0 t + \frac{F}{2} t \cos \omega_0 t.$$

- ▶ Таким образом, скорость колебаний растет также линейно со временем, а, стало быть, кинетическая энергия колебаний растет квадратично по времени.

Линейные одномерные колебания механической системы: резонанс

- ▶ Формула (20) неприменима в случае совпадения собственной и вынуждающей частот колебаний. Рассмотрим случай $\omega = \omega_0$:
- ▶ Теория ОДУ с постоянными коэффициентами утверждает, что в случае совпадения характеристических чисел с частотами в правой части уравнения частное решение последнего необходимо искать в виде:

$$x_1 = At \sin \omega_0 t. \quad (21)$$

- ▶ Вычисляя производные, подставляя их в уравнение, найдем:

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса получим общее решение:



- ▶ Таким образом, в условиях резонанса амплитуда колебаний растет линейно со временем.
- ▶ Вычислим скорость колебаний. Дифференцируя (24), получим:
- ▶ Таким образом, скорость колебаний растет также линейно со временем, а, стало быть, кинетическая энергия колебаний растет квадратично по времени.

Линейные одномерные колебания механической системы: резонанс

- ▶ Формула (20) неприменима в случае совпадения собственной и вынуждающей частот колебаний. Рассмотрим случай $\omega = \omega_0$:
- ▶ Теория ОДУ с постоянными коэффициентами утверждает, что в случае совпадения характеристических чисел с частотами в правой части уравнения частное решение последнего необходимо искать в виде:

$$x_1 = At \sin \omega_0 t. \quad (21)$$

- ▶ Вычисляя производные, подставляя их в уравнение, найдем:

$$A \omega_0 = \frac{F_0}{2m\omega_0} \quad (22)$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса получим общее решение:

$$x_1 = \frac{F_0}{2m\omega_0^2} t \sin \omega_0 t$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса амплитуда колебаний растет линейно со временем.
- ▶ Вычислим скорость колебаний. Дифференцируя (24), получим:
- ▶ Таким образом, скорость колебаний растет также линейно со временем, а, стало быть, кинетическая энергия колебаний растет квадратично по времени.

Линейные одномерные колебания механической системы: резонанс

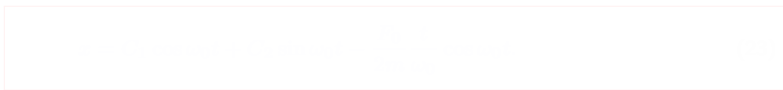
- ▶ Формула (20) неприменима в случае совпадения собственной и вынуждающей частот колебаний. Рассмотрим случай $\omega = \omega_0$:
- ▶ Теория ОДУ с постоянными коэффициентами утверждает, что в случае совпадения характеристических чисел с частотами в правой части уравнения частное решение последнего необходимо искать в виде:

$$x_1 = At \sin \omega_0 t. \quad (21)$$

- ▶ Вычисляя производные, подставляя их в уравнение, найдем:

$$A = -\frac{F_0}{2m\omega_0}. \quad (22)$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса получим общее решение:



- ▶ Таким образом, в условиях резонанса амплитуда колебаний растет линейно со временем.
- ▶ Вычислим скорость колебаний. Дифференцируя (24), получим:
- ▶ Таким образом, скорость колебаний растет также линейно со временем, а, стало быть, кинетическая энергия колебаний растет квадратично по времени.

- ▶ Формула (20) неприменима в случае совпадения собственной и вынуждающей частот колебаний. Рассмотрим случай $\omega = \omega_0$:
- ▶ Теория ОДУ с постоянными коэффициентами утверждает, что в случае совпадения характеристических чисел с частотами в правой части уравнения частное решение последнего необходимо искать в виде:

$$x_1 = At \sin \omega_0 t. \quad (21)$$

- ▶ Вычисляя производные, подставляя их в уравнение, найдем:

$$A = -\frac{F_0}{2m\omega_0}. \quad (22)$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса получим общее решение:



- ▶ Таким образом, в условиях резонанса амплитуда колебаний растет линейно со временем.
- ▶ Вычислим скорость колебаний. Дифференцируя (24), получим:
- ▶ Таким образом, скорость колебаний растет также линейно со временем, а, стало быть, кинетическая энергия колебаний растет квадратично по времени.

Линейные одномерные колебания механической системы: резонанс

- ▶ Формула (20) неприменима в случае совпадения собственной и вынуждающей частот колебаний. Рассмотрим случай $\omega = \omega_0$:
- ▶ Теория ОДУ с постоянными коэффициентами утверждает, что в случае совпадения характеристических чисел с частотами в правой части уравнения частное решение последнего необходимо искать в виде:

$$x_1 = At \sin \omega_0 t. \quad (21)$$

- ▶ Вычисляя производные, подставляя их в уравнение, найдем:

$$A = -\frac{F_0}{2m\omega_0}. \quad (22)$$

- ▶ Таким образом, в условиях **резонанса** получим общее решение:



$$x = C_1 \cos \omega_0 t + C_2 \sin \omega_0 t - \frac{F_0}{2m\omega_0} t \sin \omega_0 t. \quad (23)$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса амплитуда колебаний растет линейно со временем.
- ▶ Вычислим скорость колебаний. Дифференцируя (24), получим:
- ▶ Таким образом, скорость колебаний растет также линейно со временем, а, стало быть, кинетическая энергия колебаний растет квадратично по времени.

Линейные одномерные колебания механической системы: резонанс

- ▶ Формула (20) неприменима в случае совпадения собственной и вынуждающей частот колебаний. Рассмотрим случай $\omega = \omega_0$:
- ▶ Теория ОДУ с постоянными коэффициентами утверждает, что в случае совпадения характеристических чисел с частотами в правой части уравнения частное решение последнего необходимо искать в виде:

$$x_1 = At \sin \omega_0 t. \quad (21)$$

- ▶ Вычисляя производные, подставляя их в уравнение, найдем:

$$A = -\frac{F_0}{2m\omega_0}. \quad (22)$$

- ▶ Таким образом, в условиях **резонанса** получим общее решение:



$$x = C_1 \cos \omega_0 t + C_2 \sin \omega_0 t - \frac{F_0}{2m} \frac{t}{\omega_0} \cos \omega_0 t. \quad (23)$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса амплитуда колебаний растет линейно со временем.
- ▶ Вычислим скорость колебаний. Дифференцируя (24), получим:
- ▶ Таким образом, скорость колебаний растет также линейно со временем, а, стало быть, кинетическая энергия колебаний растет квадратично по времени.

- ▶ Формула (20) неприменима в случае совпадения собственной и вынуждающей частот колебаний. Рассмотрим случай $\omega = \omega_0$:
- ▶ Теория ОДУ с постоянными коэффициентами утверждает, что в случае совпадения характеристических чисел с частотами в правой части уравнения частное решение последнего необходимо искать в виде:

$$x_1 = At \sin \omega_0 t. \quad (21)$$

- ▶ Вычисляя производные, подставляя их в уравнение, найдем:

$$A = -\frac{F_0}{2m\omega_0}. \quad (22)$$

- ▶ Таким образом, в условиях **резонанса** получим общее решение:



$$x = C_1 \cos \omega_0 t + C_2 \sin \omega_0 t - \frac{F_0}{2m} \frac{t}{\omega_0} \cos \omega_0 t. \quad (23)$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса амплитуда колебаний растет линейно со временем.
- ▶ Вычислим скорость колебаний. Дифференцируя (24), получим:
- ▶ Таким образом, скорость колебаний растет также линейно со временем, а, стало быть, кинетическая энергия колебаний растет квадратично по времени.

Линейные одномерные колебания механической системы: резонанс

- ▶ Формула (20) неприменима в случае совпадения собственной и вынуждающей частот колебаний. Рассмотрим случай $\omega = \omega_0$:
- ▶ Теория ОДУ с постоянными коэффициентами утверждает, что в случае совпадения характеристических чисел с частотами в правой части уравнения частное решение последнего необходимо искать в виде:

$$x_1 = At \sin \omega_0 t. \quad (21)$$

- ▶ Вычисляя производные, подставляя их в уравнение, найдем:

$$A = -\frac{F_0}{2m\omega_0}. \quad (22)$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса получим общее решение:



$$x = C_1 \cos \omega_0 t + C_2 \sin \omega_0 t - \frac{F_0}{2m} \frac{t}{\omega_0} \cos \omega_0 t. \quad (23)$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса амплитуда колебаний растет линейно со временем.
- ▶ Вычислим скорость колебаний. Дифференцируя (24), получим:

$$v = -C_1 \omega_0 \sin \omega_0 t + C_2 \omega_0 \cos \omega_0 t - \frac{F_0}{2m} \frac{1}{\omega_0} \cos \omega_0 t + \frac{F_0}{2m} t \sin \omega_0 t. \quad (24)$$

- ▶ Таким образом, скорость колебаний растет также линейно со временем, а, стало быть, кинетическая энергия колебаний растет квадратично по времени.

- ▶ Формула (20) неприменима в случае совпадения собственной и вынуждающей частот колебаний. Рассмотрим случай $\omega = \omega_0$:
- ▶ Теория ОДУ с постоянными коэффициентами утверждает, что в случае совпадения характеристических чисел с частотами в правой части уравнения частное решение последнего необходимо искать в виде:

$$x_1 = At \sin \omega_0 t. \quad (21)$$

- ▶ Вычисляя производные, подставляя их в уравнение, найдем:

$$A = -\frac{F_0}{2m\omega_0}. \quad (22)$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса получим общее решение:



$$x = C_1 \cos \omega_0 t + C_2 \sin \omega_0 t - \frac{F_0}{2m} \frac{t}{\omega_0} \cos \omega_0 t. \quad (23)$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса амплитуда колебаний растет линейно со временем.
- ▶ Вычислим скорость колебаний. Дифференцируя (24), получим:

$$v = -C_1 \omega_0 \sin \omega_0 t + C_2 \omega_0 \cos \omega_0 t - \frac{F_0}{2m} \frac{1}{\omega_0} \cos \omega_0 t + \frac{F_0}{2m} t \sin \omega_0 t. \quad (24)$$

- ▶ Таким образом, скорость колебаний растет также линейно со временем, а, стало быть, кинетическая энергия колебаний растет квадратично по времени.

- ▶ Формула (20) неприменима в случае совпадения собственной и вынуждающей частот колебаний. Рассмотрим случай $\omega = \omega_0$:
- ▶ Теория ОДУ с постоянными коэффициентами утверждает, что в случае совпадения характеристических чисел с частотами в правой части уравнения частное решение последнего необходимо искать в виде:

$$x_1 = At \sin \omega_0 t. \quad (21)$$

- ▶ Вычисляя производные, подставляя их в уравнение, найдем:

$$A = -\frac{F_0}{2m\omega_0}. \quad (22)$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса получим общее решение:



$$x = C_1 \cos \omega_0 t + C_2 \sin \omega_0 t - \frac{F_0}{2m} \frac{t}{\omega_0} \cos \omega_0 t. \quad (23)$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса амплитуда колебаний растет линейно со временем.
- ▶ Вычислим скорость колебаний. Дифференцируя (24), получим:

$$v = -C_1 \omega_0 \sin \omega_0 t + C_2 \omega_0 \cos \omega_0 t - \frac{F_0}{2m} \frac{1}{\omega_0} \cos \omega_0 t + \frac{F_0}{2m} t \sin \omega_0 t. \quad (24)$$

- ▶ Таким образом, скорость колебаний растет также линейно со временем, а, стало быть, кинетическая энергия колебаний растет квадратично по времени.

- ▶ Формула (20) неприменима в случае совпадения собственной и вынуждающей частот колебаний. Рассмотрим случай $\omega = \omega_0$:
- ▶ Теория ОДУ с постоянными коэффициентами утверждает, что в случае совпадения характеристических чисел с частотами в правой части уравнения частное решение последнего необходимо искать в виде:

$$x_1 = At \sin \omega_0 t. \quad (21)$$

- ▶ Вычисляя производные, подставляя их в уравнение, найдем:

$$A = -\frac{F_0}{2m\omega_0}. \quad (22)$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса получим общее решение:

$$x = C_1 \cos \omega_0 t + C_2 \sin \omega_0 t - \frac{F_0}{2m} \frac{t}{\omega_0} \cos \omega_0 t. \quad (23)$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса амплитуда колебаний растет линейно со временем.
- ▶ Вычислим скорость колебаний. Дифференцируя (24), получим:

$$v = -C_1 \omega_0 \sin \omega_0 t + C_2 \omega_0 \cos \omega_0 t - \frac{F_0}{2m} \frac{1}{\omega_0} \cos \omega_0 t + \frac{F_0}{2m} t \sin \omega_0 t. \quad (24)$$

- ▶ Таким образом, скорость колебаний растет также линейно со временем, а, стало быть, кинетическая энергия колебаний растет квадратично по времени.

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Разумеется, энергия колебаний не может расти до бесконечности. При существенном увеличении амплитуды колебаний мы, во-первых, нарушаем условие малости колебаний (необходимо учитывать дополнительные члены в разложении функции потенциала), но кроме того, в системе естественным образом возникают диссипативные процессы, связанные с силами трения и приводящие к диссипации энергии на тепловые процессы.
- ▶ Простейшим способом учета сил трения является введение в правую часть уравнения колебаний дополнительного члена линейного сопротивления:
- ▶ где β – коэффициент линейного трения. Тогда получим уравнение колебаний с учетом силы трения:
- ▶ Решая соответствующее однородное уравнение, найдем:

▶

- ▶ Разумеется, энергия колебаний не может расти до бесконечности. При существенном увеличении амплитуды колебаний мы, во-первых, нарушаем условие малости колебаний (необходимо учитывать дополнительные члены в разложении функции потенциала), но кроме того, в системе естественным образом возникают диссипативные процессы, связанные с силами трения и приводящие к диссипации энергии на тепловые процессы.
- ▶ Простейшим способом учета сил трения является введение в правую часть уравнения колебаний дополнительного члена линейного сопротивления:

$$F_{\text{тр}} = -\beta \dot{x}, \quad (25)$$

- ▶ где β – коэффициент линейного трения. Тогда получим уравнение колебаний с учетом силы трения:
- ▶ Решая соответствующее однородное уравнение, найдем:
- ▶

- ▶ Разумеется, энергия колебаний не может расти до бесконечности. При существенном увеличении амплитуды колебаний мы, во-первых, нарушаем условие малости колебаний (необходимо учитывать дополнительные члены в разложении функции потенциала), но кроме того, в системе естественным образом возникают диссипативные процессы, связанные с силами трения и приводящие к диссипации энергии на тепловые процессы.
- ▶ Простейшим способом учета сил трения является введение в правую часть уравнения колебаний дополнительного члена линейного сопротивления:

$$F_{dis} = -m\beta v, \quad (25)$$

- ▶ где β – коэффициент линейного трения. Тогда получим уравнение колебаний с учетом силы трения:
- ▶ Решая соответствующее однородное уравнение, найдем:
- ▶

- ▶ Разумеется, энергия колебаний не может расти до бесконечности. При существенном увеличении амплитуды колебаний мы, во-первых, нарушаем условие малости колебаний (необходимо учитывать дополнительные члены в разложении функции потенциала), но кроме того, в системе естественным образом возникают диссипативные процессы, связанные с силами трения и приводящие к диссипации энергии на тепловые процессы.
- ▶ Простейшим способом учета сил трения является введение в правую часть уравнения колебаний дополнительного члена линейного сопротивления:

$$F_{dis} = -m\beta v, \quad (25)$$

- ▶ где β – коэффициент линейного трения. Тогда получим уравнение колебаний с учетом силы трения:

$$m \frac{d^2 x}{dt^2} + \beta \frac{dx}{dt} + \omega_0^2 x = \frac{1}{m} F_0 \sin \omega t. \quad (26)$$

- ▶ Решая соответствующее однородное уравнение, найдем:



- ▶ Разумеется, энергия колебаний не может расти до бесконечности. При существенном увеличении амплитуды колебаний мы, во-первых, нарушаем условие малости колебаний (необходимо учитывать дополнительные члены в разложении функции потенциала), но кроме того, в системе естественным образом возникают диссипативные процессы, связанные с силами трения и приводящие к диссипации энергии на тепловые процессы.
- ▶ Простейшим способом учета сил трения является введение в правую часть уравнения колебаний дополнительного члена линейного сопротивления:

$$F_{dis} = -m\beta v, \quad (25)$$

- ▶ где β – коэффициент линейного трения. Тогда получим уравнение колебаний с учетом силы трения:

$$\frac{d^2x}{dt^2} + \beta \frac{dx}{dt} + \omega_0^2 x = \frac{1}{m} F_0 \sin \omega t. \quad (26)$$

- ▶ Решая соответствующее однородное уравнение, найдем:



- ▶ Разумеется, энергия колебаний не может расти до бесконечности. При существенном увеличении амплитуды колебаний мы, во-первых, нарушаем условие малости колебаний (необходимо учитывать дополнительные члены в разложении функции потенциала), но кроме того, в системе естественным образом возникают диссипативные процессы, связанные с силами трения и приводящие к диссипации энергии на тепловые процессы.
- ▶ Простейшим способом учета сил трения является введение в правую часть уравнения колебаний дополнительного члена линейного сопротивления:

$$F_{dis} = -m\beta v, \quad (25)$$

- ▶ где β – коэффициент линейного трения. Тогда получим уравнение колебаний с учетом силы трения:

$$\frac{d^2x}{dt^2} + \beta \frac{dx}{dt} + \omega_0^2 x = \frac{1}{m} F_0 \sin \omega t. \quad (26)$$

- ▶ Решая соответствующее однородное уравнение, найдем:



- ▶ Разумеется, энергия колебаний не может расти до бесконечности. При существенном увеличении амплитуды колебаний мы, во-первых, нарушаем условие малости колебаний (необходимо учитывать дополнительные члены в разложении функции потенциала), но кроме того, в системе естественным образом возникают диссипативные процессы, связанные с силами трения и приводящие к диссипации энергии на тепловые процессы.
- ▶ Простейшим способом учета сил трения является введение в правую часть уравнения колебаний дополнительного члена линейного сопротивления:

$$F_{dis} = -m\beta v, \quad (25)$$

- ▶ где β – коэффициент линейного трения. Тогда получим уравнение колебаний с учетом силы трения:

$$\frac{d^2x}{dt^2} + \beta \frac{dx}{dt} + \omega_0^2 x = \frac{1}{m} F_0 \sin \omega t. \quad (26)$$

- ▶ Решая соответствующее однородное уравнение, найдем:

$$x_{hom} = C_1 e^{-\beta t} \cos(\omega_0 t) + C_2 e^{-\beta t} \sin(\omega_0 t), \quad \omega_0 = \sqrt{\omega_0^2 - \frac{\beta^2}{4}} \quad (27)$$

- ▶ Разумеется, энергия колебаний не может расти до бесконечности. При существенном увеличении амплитуды колебаний мы, во-первых, нарушаем условие малости колебаний (необходимо учитывать дополнительные члены в разложении функции потенциала), но кроме того, в системе естественным образом возникают диссипативные процессы, связанные с силами трения и приводящие к диссипации энергии на тепловые процессы.
- ▶ Простейшим способом учета сил трения является введение в правую часть уравнения колебаний дополнительного члена линейного сопротивления:

$$F_{dis} = -m\beta v, \quad (25)$$

- ▶ где β – коэффициент линейного трения. Тогда получим уравнение колебаний с учетом силы трения:

$$\frac{d^2x}{dt^2} + \beta \frac{dx}{dt} + \omega_0^2 x = \frac{1}{m} F_0 \sin \omega t. \quad (26)$$

- ▶ Решая соответствующее однородное уравнение, найдем:

- ▶
$$x = e^{-\frac{\beta}{2}t} (C_1 \cos \bar{\omega}_0 t + C_2 \sin \bar{\omega}_0 t), \quad \bar{\omega}_0 = \omega_0 \sqrt{1 - \frac{\beta^2}{4\omega_0^2}}. \quad (27)$$

- ▶ Разумеется, энергия колебаний не может расти до бесконечности. При существенном увеличении амплитуды колебаний мы, во-первых, нарушаем условие малости колебаний (необходимо учитывать дополнительные члены в разложении функции потенциала), но кроме того, в системе естественным образом возникают диссипативные процессы, связанные с силами трения и приводящие к диссипации энергии на тепловые процессы.
- ▶ Простейшим способом учета сил трения является введение в правую часть уравнения колебаний дополнительного члена линейного сопротивления:

$$F_{dis} = -m\beta v, \quad (25)$$

- ▶ где β – коэффициент линейного трения. Тогда получим уравнение колебаний с учетом силы трения:

$$\frac{d^2x}{dt^2} + \beta \frac{dx}{dt} + \omega_0^2 x = \frac{1}{m} F_0 \sin \omega t. \quad (26)$$

- ▶ Решая соответствующее однородное уравнение, найдем:

- ▶
$$x = e^{-\frac{\beta}{2}t} (C_1 \cos \tilde{\omega}_0 t + C_2 \sin \tilde{\omega}_0 t), \quad \tilde{\omega}_0 = \omega_0 \sqrt{1 - \frac{\beta^2}{4\omega^2}}. \quad (27)$$

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Частное решение уравнения (31) будем искать в виде:

- ▶ Подставим это решение в уравнение (31):

$$\begin{aligned} & -A\omega^2 \sin(\omega t) - B\omega^2 \cos(\omega t) + \beta A\omega \cos(\omega t) - \beta B\omega \sin(\omega t) \\ & + A\omega_0^2 \sin(\omega t) + B\omega_0^2 \cos(\omega t) = \frac{F_0}{m} \sin(\omega t). \end{aligned}$$

- ▶ Приравнявая коэффициенты при $\cos \omega t$ и $\sin \omega t$ в правых и левых частях этого уравнения, получим систему алгебраических уравнений на коэффициенты A и B :

- ▶ Решая (29), найдем:

- ▶ таким образом, общее решение уравнения вынужденных колебаний с учетом линейного коэффициента трения можно записать в виде:

- ▶ где φ_0, φ – некоторые фазы, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$.

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Частное решение уравнения (31) будем искать в виде:

$$x_1 = A \sin(\omega t) + B \cos(\omega t). \quad (28)$$

- ▶ Подставим это решение в уравнение (31):

$$\begin{aligned} -A\omega^2 \sin(\omega t) - B\omega^2 \cos(\omega t) + \beta A\omega \cos(\omega t) - \beta B\omega \sin(\omega t) \\ + A\omega_0^2 \sin(\omega t) + B\omega_0^2 \cos(\omega t) = \frac{F_0}{m} \sin(\omega t). \end{aligned}$$

- ▶ Приравнявая коэффициенты при $\cos \omega t$ и $\sin \omega t$ в правых и левых частях этого уравнения, получим систему алгебраических уравнений на коэффициенты A и B :

- ▶ Решая (29), найдем:

- ▶ таким образом, общее решение уравнения вынужденных колебаний с учетом линейного коэффициента трения можно записать в виде:

- ▶ где φ_0, φ – некоторые фазы, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$.

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Частное решение уравнения (31) будем искать в виде:

$$x_1 = A\sin(\omega t) + B\cos(\omega t). \quad (28)$$

- ▶ Подставим это решение в уравнение (31):

$$\begin{aligned} -A\omega^2\sin(\omega t) - B\omega^2\cos(\omega t) + \beta A\omega\cos(\omega t) - \beta B\omega\sin(\omega t) \\ + A\omega_0^2\sin(\omega t) + B\omega_0^2\cos(\omega t) = \frac{F_0}{m}\sin(\omega t). \end{aligned}$$

- ▶ Приравнявая коэффициенты при $\cos\omega t$ и $\sin\omega t$ в правых и левых частях этого уравнения, получим систему алгебраических уравнений на коэффициенты A и B :

- ▶ Решая (29), найдем:

- ▶ таким образом, общее решение уравнения вынужденных колебаний с учетом линейного коэффициента трения можно записать в виде:

- ▶ где φ_0, φ – некоторые фазы, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$.

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Частное решение уравнения (31) будем искать в виде:

$$x_1 = A \sin(\omega t) + B \cos(\omega t). \quad (28)$$

- ▶ Подставим это решение в уравнение (31):

$$\begin{aligned} -A\omega^2 \sin(\omega t) - B\omega^2 \cos(\omega t) + \beta A\omega \cos(\omega t) - \beta B\omega \sin(\omega t) \\ + A\omega_0^2 \sin(\omega t) + B\omega_0^2 \cos(\omega t) = \frac{F_0}{m} \sin(\omega t). \end{aligned}$$

- ▶ Приравнявая коэффициенты при $\cos \omega t$ и $\sin \omega t$ в правых и левых частях этого уравнения, получим систему алгебраических уравнений на коэффициенты A и B :

- ▶ Решая (29), найдем:

- ▶ таким образом, общее решение уравнения вынужденных колебаний с учетом линейного коэффициента трения можно записать в виде:

- ▶ где φ_0, φ – некоторые фазы, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$.

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Частное решение уравнения (31) будем искать в виде:

$$x_1 = A \sin(\omega t) + B \cos(\omega t). \quad (28)$$

- ▶ Подставим это решение в уравнение (31):

$$\begin{aligned} -A\omega^2 \sin(\omega t) - B\omega^2 \cos(\omega t) + \beta A\omega \cos(\omega t) - \beta B\omega \sin(\omega t) \\ + A\omega_0^2 \sin(\omega t) + B\omega_0^2 \cos(\omega t) = \frac{F_0}{m} \sin(\omega t). \end{aligned}$$

- ▶ Приравнявая коэффициенты при $\cos \omega t$ и $\sin \omega t$ в правых и левых частях этого уравнения, получим систему алгебраических уравнений на коэффициенты A и B :

- ▶ Решая (29), найдем:

- ▶ таким образом, общее решение уравнения вынужденных колебаний с учетом линейного коэффициента трения можно записать в виде:

- ▶ где φ_0, φ – некоторые фазы, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$.

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Частное решение уравнения (31) будем искать в виде:

$$x_1 = A \sin(\omega t) + B \cos(\omega t). \quad (28)$$

- ▶ Подставим это решение в уравнение (31):

$$\begin{aligned} -A\omega^2 \sin(\omega t) - B\omega^2 \cos(\omega t) + \beta A\omega \cos(\omega t) - \beta B\omega \sin(\omega t) \\ + A\omega_0^2 \sin(\omega t) + B\omega_0^2 \cos(\omega t) = \frac{F_0}{m} \sin(\omega t). \end{aligned}$$

- ▶ Приравнявая коэффициенты при $\cos \omega t$ и $\sin \omega t$ в правых и левых частях этого уравнения, получим систему алгебраических уравнений на коэффициенты A и B :

- ▶ Решая (29), найдем:

- ▶ таким образом, общее решение уравнения вынужденных колебаний с учетом линейного коэффициента трения можно записать в виде:

- ▶ где φ_0, φ – некоторые фазы, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$.

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Частное решение уравнения (31) будем искать в виде:

$$x_1 = A \sin(\omega t) + B \cos(\omega t). \quad (28)$$

- ▶ Подставим это решение в уравнение (31):

$$\begin{aligned} -A\omega^2 \sin(\omega t) - B\omega^2 \cos(\omega t) + \beta A\omega \cos(\omega t) - \beta B\omega \sin(\omega t) \\ + A\omega_0^2 \sin(\omega t) + B\omega_0^2 \cos(\omega t) = \frac{F_0}{m} \sin(\omega t). \end{aligned}$$

- ▶ Приравнявая коэффициенты при $\cos \omega t$ и $\sin \omega t$ в правых и левых частях этого уравнения, получим систему алгебраических уравнений на коэффициенты A и B :

$$\begin{cases} \sin(\omega t) & -A\omega^2 - \beta B\omega + A\omega_0^2 = \frac{F_0}{m}; \\ \cos(\omega t) & -B\omega^2 + \beta A\omega + B\omega_0^2 = 0. \end{cases} \quad (29)$$

- ▶ Решая (29), найдем:

- ▶ таким образом, общее решение уравнения вынужденных колебаний с учетом линейного коэффициента трения можно записать в виде:

- ▶ где φ_0, φ – некоторые фазы, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$.

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Частное решение уравнения (31) будем искать в виде:

$$x_1 = A \sin(\omega t) + B \cos(\omega t). \quad (28)$$

- ▶ Подставим это решение в уравнение (31):

$$\begin{aligned} -A\omega^2 \sin(\omega t) - B\omega^2 \cos(\omega t) + \beta A\omega \cos(\omega t) - \beta B\omega \sin(\omega t) \\ + A\omega_0^2 \sin(\omega t) + B\omega_0^2 \cos(\omega t) = \frac{F_0}{m} \sin(\omega t). \end{aligned}$$

- ▶ Приравнявая коэффициенты при $\cos \omega t$ и $\sin \omega t$ в правых и левых частях этого уравнения, получим систему алгебраических уравнений на коэффициенты A и B :

$$\begin{array}{l|l} \sin(\omega t) & -A\omega^2 - B\beta\omega + A\omega_0^2 = \frac{F_0}{m}; \\ \cos(\omega t) & -B\omega^2 + A\beta\omega + B\omega_0^2 = 0. \end{array} \quad (29)$$

- ▶ Решая (29), найдем:

- ▶ таким образом, общее решение уравнения вынужденных колебаний с учетом линейного коэффициента трения можно записать в виде:

- ▶ где φ_0, φ – некоторые фазы, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$.

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Частное решение уравнения (31) будем искать в виде:

$$x_1 = A \sin(\omega t) + B \cos(\omega t). \quad (28)$$

- ▶ Подставим это решение в уравнение (31):

$$\begin{aligned} -A\omega^2 \sin(\omega t) - B\omega^2 \cos(\omega t) + \beta A\omega \cos(\omega t) - \beta B\omega \sin(\omega t) \\ + A\omega_0^2 \sin(\omega t) + B\omega_0^2 \cos(\omega t) = \frac{F_0}{m} \sin(\omega t). \end{aligned}$$

- ▶ Приравнявая коэффициенты при $\cos \omega t$ и $\sin \omega t$ в правых и левых частях этого уравнения, получим систему алгебраических уравнений на коэффициенты A и B :

$$\begin{array}{l|l} \sin(\omega t) & -A\omega^2 - B\beta\omega + A\omega_0^2 = \frac{F_0}{m}; \\ \cos(\omega t) & -B\omega^2 + A\beta\omega + B\omega_0^2 = 0. \end{array} \quad (29)$$

- ▶ Решая (29), найдем:

- ▶ таким образом, общее решение уравнения вынужденных колебаний с учетом линейного коэффициента трения можно записать в виде:

- ▶ где φ_0, φ – некоторые фазы, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$.

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Частное решение уравнения (31) будем искать в виде:

$$x_1 = A \sin(\omega t) + B \cos(\omega t). \quad (28)$$

- ▶ Подставим это решение в уравнение (31):

$$\begin{aligned} -A\omega^2 \sin(\omega t) - B\omega^2 \cos(\omega t) + \beta A\omega \cos(\omega t) - \beta B\omega \sin(\omega t) \\ + A\omega_0^2 \sin(\omega t) + B\omega_0^2 \cos(\omega t) = \frac{F_0}{m} \sin(\omega t). \end{aligned}$$

- ▶ Приравнявая коэффициенты при $\cos \omega t$ и $\sin \omega t$ в правых и левых частях этого уравнения, получим систему алгебраических уравнений на коэффициенты A и B :

$$\begin{array}{l|l} \sin(\omega t) & -A\omega^2 - B\beta\omega + A\omega_0^2 = \frac{F_0}{m}; \\ \cos(\omega t) & -B\omega^2 + A\beta\omega + B\omega_0^2 = 0. \end{array} \quad (29)$$

- ▶ Решая (29), найдем:

$$A = \frac{F_0}{m} \frac{\omega^2 - \omega_0^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}, \quad B = \frac{F_0}{m} \frac{\beta \omega}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2} \quad (30)$$

- ▶ таким образом, общее решение уравнения вынужденных колебаний с учетом линейного коэффициента трения можно записать в виде:

- ▶ где φ_0, φ – некоторые фазы, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$.

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Частное решение уравнения (31) будем искать в виде:

$$x_1 = A \sin(\omega t) + B \cos(\omega t). \quad (28)$$

- ▶ Подставим это решение в уравнение (31):

$$\begin{aligned} -A\omega^2 \sin(\omega t) - B\omega^2 \cos(\omega t) + \beta A\omega \cos(\omega t) - \beta B\omega \sin(\omega t) \\ + A\omega_0^2 \sin(\omega t) + B\omega_0^2 \cos(\omega t) = \frac{F_0}{m} \sin(\omega t). \end{aligned}$$

- ▶ Приравнявая коэффициенты при $\cos \omega t$ и $\sin \omega t$ в правых и левых частях этого уравнения, получим систему алгебраических уравнений на коэффициенты A и B :

$$\begin{array}{l|l} \sin(\omega t) & -A\omega^2 - B\beta\omega + A\omega_0^2 = \frac{F_0}{m}; \\ \cos(\omega t) & -B\omega^2 + A\beta\omega + B\omega_0^2 = 0. \end{array} \quad (29)$$

- ▶ Решая (29), найдем:

$$A = -\frac{F_0}{m} \frac{\omega^2 - \omega_0^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}; \quad B = -\frac{F_0}{m} \frac{\beta \omega}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}; \quad (30)$$

- ▶ таким образом, общее решение уравнения вынужденных колебаний с учетом линейного коэффициента трения можно записать в виде:

- ▶ где φ_0, φ – некоторые фазы, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$.

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Частное решение уравнения (31) будем искать в виде:

$$x_1 = A \sin(\omega t) + B \cos(\omega t). \quad (28)$$

- ▶ Подставим это решение в уравнение (31):

$$\begin{aligned} -A\omega^2 \sin(\omega t) - B\omega^2 \cos(\omega t) + \beta A\omega \cos(\omega t) - \beta B\omega \sin(\omega t) \\ + A\omega_0^2 \sin(\omega t) + B\omega_0^2 \cos(\omega t) = \frac{F_0}{m} \sin(\omega t). \end{aligned}$$

- ▶ Приравнявая коэффициенты при $\cos \omega t$ и $\sin \omega t$ в правых и левых частях этого уравнения, получим систему алгебраических уравнений на коэффициенты A и B :

$$\begin{array}{l|l} \sin(\omega t) & -A\omega^2 - B\beta\omega + A\omega_0^2 = \frac{F_0}{m}; \\ \cos(\omega t) & -B\omega^2 + A\beta\omega + B\omega_0^2 = 0. \end{array} \quad (29)$$

- ▶ Решая (29), найдем:

$$A = -\frac{F_0}{m} \frac{\omega^2 - \omega_0^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}; \quad B = -\frac{F_0}{m} \frac{\beta \omega}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}; \quad (30)$$

- ▶ таким образом, общее решение уравнения вынужденных колебаний с учетом линейного коэффициента трения можно записать в виде:

- ▶ где φ_0, φ – некоторые фазы, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$.

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Частное решение уравнения (31) будем искать в виде:

$$x_1 = A \sin(\omega t) + B \cos(\omega t). \quad (28)$$

- ▶ Подставим это решение в уравнение (31):

$$\begin{aligned} -A\omega^2 \sin(\omega t) - B\omega^2 \cos(\omega t) + \beta A\omega \cos(\omega t) - \beta B\omega \sin(\omega t) \\ + A\omega_0^2 \sin(\omega t) + B\omega_0^2 \cos(\omega t) = \frac{F_0}{m} \sin(\omega t). \end{aligned}$$

- ▶ Приравнявая коэффициенты при $\cos \omega t$ и $\sin \omega t$ в правых и левых частях этого уравнения, получим систему алгебраических уравнений на коэффициенты A и B :

$$\begin{array}{l|l} \sin(\omega t) & -A\omega^2 - B\beta\omega + A\omega_0^2 = \frac{F_0}{m}; \\ \cos(\omega t) & -B\omega^2 + A\beta\omega + B\omega_0^2 = 0. \end{array} \quad (29)$$

- ▶ Решая (29), найдем:

$$A = -\frac{F_0}{m} \frac{\omega^2 - \omega_0^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}; \quad B = -\frac{F_0}{m} \frac{\beta \omega}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}; \quad (30)$$

- ▶ таким образом, общее решение уравнения вынужденных колебаний с учетом линейного коэффициента трения можно записать в виде:

$$x = x_0 + C_1 \sin(\omega_0 t + \varphi_0) + C_2 \sin(\omega t + \varphi), \quad (31)$$

- ▶ где φ_0, φ – некоторые фазы, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$.



Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Частное решение уравнения (31) будем искать в виде:

$$x_1 = A \sin(\omega t) + B \cos(\omega t). \quad (28)$$

- ▶ Подставим это решение в уравнение (31):

$$\begin{aligned} -A\omega^2 \sin(\omega t) - B\omega^2 \cos(\omega t) + \beta A\omega \cos(\omega t) - \beta B\omega \sin(\omega t) \\ + A\omega_0^2 \sin(\omega t) + B\omega_0^2 \cos(\omega t) = \frac{F_0}{m} \sin(\omega t). \end{aligned}$$

- ▶ Приравнявая коэффициенты при $\cos \omega t$ и $\sin \omega t$ в правых и левых частях этого уравнения, получим систему алгебраических уравнений на коэффициенты A и B :

$$\begin{array}{l|l} \sin(\omega t) & -A\omega^2 - B\beta\omega + A\omega_0^2 = \frac{F_0}{m}; \\ \cos(\omega t) & -B\omega^2 + A\beta\omega + B\omega_0^2 = 0. \end{array} \quad (29)$$

- ▶ Решая (29), найдем:

$$A = -\frac{F_0}{m} \frac{\omega^2 - \omega_0^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}; \quad B = -\frac{F_0}{m} \frac{\beta \omega}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}; \quad (30)$$

- ▶ таким образом, общее решение уравнения вынужденных колебаний с учетом линейного коэффициента трения можно записать в виде:

$$x = e^{-\frac{\beta}{2}t} C_0 \sin(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + C \sin(\omega t + \varphi), \quad (31)$$

- ▶ где φ_0, φ – некоторые фазы, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$,



Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Частное решение уравнения (31) будем искать в виде:

$$x_1 = A \sin(\omega t) + B \cos(\omega t). \quad (28)$$

- ▶ Подставим это решение в уравнение (31):

$$\begin{aligned} -A\omega^2 \sin(\omega t) - B\omega^2 \cos(\omega t) + \beta A\omega \cos(\omega t) - \beta B\omega \sin(\omega t) \\ + A\omega_0^2 \sin(\omega t) + B\omega_0^2 \cos(\omega t) = \frac{F_0}{m} \sin(\omega t). \end{aligned}$$

- ▶ Приравнявая коэффициенты при $\cos \omega t$ и $\sin \omega t$ в правых и левых частях этого уравнения, получим систему алгебраических уравнений на коэффициенты A и B :

$$\begin{array}{l|l} \sin(\omega t) & -A\omega^2 - B\beta\omega + A\omega_0^2 = \frac{F_0}{m}; \\ \cos(\omega t) & -B\omega^2 + A\beta\omega + B\omega_0^2 = 0. \end{array} \quad (29)$$

- ▶ Решая (29), найдем:

$$A = -\frac{F_0}{m} \frac{\omega^2 - \omega_0^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}; \quad B = -\frac{F_0}{m} \frac{\beta \omega}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}; \quad (30)$$

- ▶ таким образом, общее решение уравнения вынужденных колебаний с учетом линейного коэффициента трения можно записать в виде:

$$x = e^{-\frac{\beta}{2}t} C_0 \sin(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + C \sin(\omega t + \varphi), \quad (31)$$

- ▶ где φ_0, φ – некоторые фазы, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$,



Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Частное решение уравнения (31) будем искать в виде:

$$x_1 = A \sin(\omega t) + B \cos(\omega t). \quad (28)$$

- ▶ Подставим это решение в уравнение (31):

$$\begin{aligned} -A\omega^2 \sin(\omega t) - B\omega^2 \cos(\omega t) + \beta A\omega \cos(\omega t) - \beta B\omega \sin(\omega t) \\ + A\omega_0^2 \sin(\omega t) + B\omega_0^2 \cos(\omega t) = \frac{F_0}{m} \sin(\omega t). \end{aligned}$$

- ▶ Приравнявая коэффициенты при $\cos \omega t$ и $\sin \omega t$ в правых и левых частях этого уравнения, получим систему алгебраических уравнений на коэффициенты A и B :

$$\begin{array}{l|l} \sin(\omega t) & -A\omega^2 - B\beta\omega + A\omega_0^2 = \frac{F_0}{m}; \\ \cos(\omega t) & -B\omega^2 + A\beta\omega + B\omega_0^2 = 0. \end{array} \quad (29)$$

- ▶ Решая (29), найдем:

$$A = -\frac{F_0}{m} \frac{\omega^2 - \omega_0^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}; \quad B = -\frac{F_0}{m} \frac{\beta \omega}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}; \quad (30)$$

- ▶ таким образом, общее решение уравнения вынужденных колебаний с учетом линейного коэффициента трения можно записать в виде:

$$x = e^{-\frac{\beta}{2}t} C_0 \sin(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + C \sin(\omega t + \varphi), \quad (31)$$

- ▶ где φ_0, φ – некоторые фазы, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$,

$$C = \frac{F_0}{m \sqrt{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}} \quad (32)$$

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Частное решение уравнения (31) будем искать в виде:

$$x_1 = A \sin(\omega t) + B \cos(\omega t). \quad (28)$$

- ▶ Подставим это решение в уравнение (31):

$$\begin{aligned} -A\omega^2 \sin(\omega t) - B\omega^2 \cos(\omega t) + \beta A\omega \cos(\omega t) - \beta B\omega \sin(\omega t) \\ + A\omega_0^2 \sin(\omega t) + B\omega_0^2 \cos(\omega t) = \frac{F_0}{m} \sin(\omega t). \end{aligned}$$

- ▶ Приравнявая коэффициенты при $\cos \omega t$ и $\sin \omega t$ в правых и левых частях этого уравнения, получим систему алгебраических уравнений на коэффициенты A и B :

$$\begin{array}{l|l} \sin(\omega t) & -A\omega^2 - B\beta\omega + A\omega_0^2 = \frac{F_0}{m}; \\ \cos(\omega t) & -B\omega^2 + A\beta\omega + B\omega_0^2 = 0. \end{array} \quad (29)$$

- ▶ Решая (29), найдем:

$$A = -\frac{F_0}{m} \frac{\omega^2 - \omega_0^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}; \quad B = -\frac{F_0}{m} \frac{\beta \omega}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}; \quad (30)$$

- ▶ таким образом, общее решение уравнения вынужденных колебаний с учетом линейного коэффициента трения можно записать в виде:

$$x = e^{-\frac{\beta}{2}t} C_0 \sin(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + C \sin(\omega t + \varphi), \quad (31)$$

- ▶ где φ_0, φ – некоторые фазы, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$,

$$C = \sqrt{A^2 + B^2} = \frac{|F_0|}{m} \frac{1}{\sqrt{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}}. \quad (32)$$

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Частное решение уравнения (31) будем искать в виде:

$$x_1 = A \sin(\omega t) + B \cos(\omega t). \quad (28)$$

- ▶ Подставим это решение в уравнение (31):

$$\begin{aligned} -A\omega^2 \sin(\omega t) - B\omega^2 \cos(\omega t) + \beta A\omega \cos(\omega t) - \beta B\omega \sin(\omega t) \\ + A\omega_0^2 \sin(\omega t) + B\omega_0^2 \cos(\omega t) = \frac{F_0}{m} \sin(\omega t). \end{aligned}$$

- ▶ Приравнявая коэффициенты при $\cos \omega t$ и $\sin \omega t$ в правых и левых частях этого уравнения, получим систему алгебраических уравнений на коэффициенты A и B :

$$\begin{array}{l|l} \sin(\omega t) & -A\omega^2 - B\beta\omega + A\omega_0^2 = \frac{F_0}{m}; \\ \cos(\omega t) & -B\omega^2 + A\beta\omega + B\omega_0^2 = 0. \end{array} \quad (29)$$

- ▶ Решая (29), найдем:

$$A = -\frac{F_0}{m} \frac{\omega^2 - \omega_0^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}; \quad B = -\frac{F_0}{m} \frac{\beta \omega}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}; \quad (30)$$

- ▶ таким образом, общее решение уравнения вынужденных колебаний с учетом линейного коэффициента трения можно записать в виде:

$$x = e^{-\frac{\beta}{2}t} C_0 \sin(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + C \sin(\omega t + \varphi), \quad (31)$$

- ▶ где φ_0, φ – некоторые фазы, $C_0 = \sqrt{C_1^2 + C_2^2}$,

$$C = \sqrt{A^2 + B^2} = \frac{|F_0|}{m} \frac{1}{\sqrt{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}}. \quad (32)$$

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Вычисляя скорость колебаний относительно решения (31), а затем – кинетическую энергию колебаний, найдем:

$$E = \frac{mv^2}{2} = \frac{m}{2} \left(-\frac{-\beta}{2} e^{-\frac{\beta}{2}t} C_0 \sin(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + e^{-\frac{\beta}{2}t} \tilde{\omega}_0 C_0 \cos(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + \omega C \cos(\omega t + \varphi) \right)^2, \quad (33)$$

- ▶ Отсюда при $t \rightarrow \infty$ получим:



Усредняя (34) по периоду колебаний с учетом соотношения:

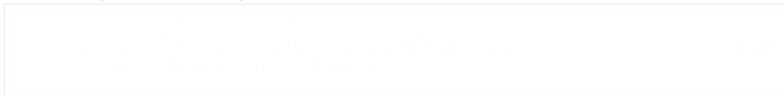
- ▶ $\int_0^{2\pi} \sin^2(\omega t + \varphi) dt = \pi$
- ▶ получим:
- ▶ Таким образом, в условиях резонанса $\omega = \omega_0$ получим:

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Вычисляя скорость колебаний относительно решения (31), а затем – кинетическую энергию колебаний, найдем:

$$E = \frac{mv^2}{2} = \frac{m}{2} \left(-\frac{\beta}{2} e^{-\frac{\beta}{2}t} C_0 \sin(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + e^{-\frac{\beta}{2}t} \tilde{\omega}_0 C_0 \cos(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + \omega C \cos(\omega t + \varphi) \right)^2, \quad (33)$$

- ▶ Отсюда при $t \rightarrow \infty$ получим:



Усредняя (34) по периоду колебаний с учетом соотношения:

- ▶ $\int_0^{2\pi} \sin^2(\omega t + \varphi) dt = \int_0^{2\pi} \cos^2(\omega t + \varphi) dt = \pi$
- ▶ получим:
- ▶ Таким образом, в условиях резонанса $\omega = \omega_0$ получим:

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Вычисляя скорость колебаний относительно решения (31), а затем – кинетическую энергию колебаний, найдем:
- ▶

$$E = \frac{mv^2}{2} = \frac{m}{2} \left(-\frac{\beta}{2} e^{-\frac{\beta}{2}t} C_0 \sin(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + e^{-\frac{\beta}{2}t} \tilde{\omega}_0 C_0 \cos(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + \omega C \cos(\omega t + \varphi) \right)^2, \quad (33)$$

- ▶ Отсюда при $t \rightarrow \infty$ получим:

$$E = \frac{m C^2}{2} \frac{\omega^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2} \cos^2(\omega t + \varphi). \quad (34)$$

Усредняя (34) по периоду колебаний с учетом соотношения:

- ▶
- ▶ получим:
- ▶ Таким образом, в условиях резонанса $\omega = \omega_0$ получим:

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Вычисляя скорость колебаний относительно решения (31), а затем – кинетическую энергию колебаний, найдем:
- ▶

$$E = \frac{mv^2}{2} = \frac{m}{2} \left(-\frac{\beta}{2} e^{-\frac{\beta}{2}t} C_0 \sin(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + e^{-\frac{\beta}{2}t} \tilde{\omega}_0 C_0 \cos(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + \omega C \cos(\omega t + \varphi) \right)^2, \quad (33)$$

- ▶ Отсюда при $t \rightarrow \infty$ получим:

$$E \underset{t \rightarrow \infty}{\approx} \frac{F_0^2}{m} \frac{\omega_0^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2} \cos^2(\omega t + \varphi). \quad (34)$$

Усредняя (34) по периоду колебаний с учетом соотношения:

- ▶
- ▶ получим:
- ▶ Таким образом, в условиях резонанса $\omega = \omega_0$ получим:

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Вычисляя скорость колебаний относительно решения (31), а затем – кинетическую энергию колебаний, найдем:
- ▶

$$E = \frac{mv^2}{2} = \frac{m}{2} \left(-\frac{\beta}{2} e^{-\frac{\beta}{2}t} C_0 \sin(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + e^{-\frac{\beta}{2}t} \tilde{\omega}_0 C_0 \cos(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + \omega C \cos(\omega t + \varphi) \right)^2, \quad (33)$$

- ▶ Отсюда при $t \rightarrow \infty$ получим:

$$E \underset{t \rightarrow \infty}{\simeq} \frac{F_0^2}{m} \frac{\omega_0^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2} \cos^2(\omega t + \varphi). \quad (34)$$

Усредняя (34) по периоду колебаний с учетом соотношения:

- ▶ $\langle \cos^2 \alpha \rangle = \frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} \cos^2 \alpha d\alpha = \frac{1}{2}$ (35)

- ▶ получим:

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса $\omega = \omega_0$ получим:

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Вычисляя скорость колебаний относительно решения (31), а затем – кинетическую энергию колебаний, найдем:

$$E = \frac{mv^2}{2} = \frac{m}{2} \left(-\frac{\beta}{2} e^{-\frac{\beta}{2}t} C_0 \sin(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + e^{-\frac{\beta}{2}t} \tilde{\omega}_0 C_0 \cos(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + \omega C \cos(\omega t + \varphi) \right)^2, \quad (33)$$

- ▶ Отсюда при $t \rightarrow \infty$ получим:

$$E \underset{t \rightarrow \infty}{\simeq} \frac{F_0^2}{m} \frac{\omega_0^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2} \cos^2(\omega t + \varphi). \quad (34)$$

Усредняя (34) по периоду колебаний с учетом соотношения:

- ▶
$$\langle \cos^2 x \rangle = \frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} \cos^2 x dx = \frac{1}{2} \quad (35)$$

- ▶ получим:

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса $\omega = \omega_0$ получим:

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Вычисляя скорость колебаний относительно решения (31), а затем – кинетическую энергию колебаний, найдем:

$$E = \frac{mv^2}{2} = \frac{m}{2} \left(-\frac{\beta}{2} e^{-\frac{\beta}{2}t} C_0 \sin(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + e^{-\frac{\beta}{2}t} \tilde{\omega}_0 C_0 \cos(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + \omega C \cos(\omega t + \varphi) \right)^2, \quad (33)$$

- ▶ Отсюда при $t \rightarrow \infty$ получим:

$$E \underset{t \rightarrow \infty}{\simeq} \frac{F_0^2}{m} \frac{\omega_0^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2} \cos^2(\omega t + \varphi). \quad (34)$$

Усредняя (34) по периоду колебаний с учетом соотношения:

- ▶
$$\langle \cos^2 x \rangle = \frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} \cos^2 x dx = \frac{1}{2} \quad (35)$$

- ▶ получим:

$$\langle E \rangle \underset{t \rightarrow \infty}{\simeq} \frac{F_0^2}{2m} \frac{\omega_0^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2} \quad (36)$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса $\omega = \omega_0$ получим:

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Вычисляя скорость колебаний относительно решения (31), а затем – кинетическую энергию колебаний, найдем:

$$E = \frac{mv^2}{2} = \frac{m}{2} \left(-\frac{\beta}{2} e^{-\frac{\beta}{2}t} C_0 \sin(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + e^{-\frac{\beta}{2}t} \tilde{\omega}_0 C_0 \cos(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + \omega C \cos(\omega t + \varphi) \right)^2, \quad (33)$$

- ▶ Отсюда при $t \rightarrow \infty$ получим:

$$E \underset{t \rightarrow \infty}{\simeq} \frac{F_0^2}{m} \frac{\omega_0^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2} \cos^2(\omega t + \varphi). \quad (34)$$

Усредняя (34) по периоду колебаний с учетом соотношения:

- ▶
$$\langle \cos^2 x \rangle = \frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} \cos^2 x dx = \frac{1}{2} \quad (35)$$

- ▶ получим:

$$\langle E \rangle \underset{t \rightarrow \infty}{=} \frac{F_0^2}{2m} \frac{\omega_0^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}. \quad (36)$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса $\omega = \omega_0$ получим:

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Вычисляя скорость колебаний относительно решения (31), а затем – кинетическую энергию колебаний, найдем:

$$E = \frac{mv^2}{2} = \frac{m}{2} \left(-\frac{\beta}{2} e^{-\frac{\beta}{2}t} C_0 \sin(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + e^{-\frac{\beta}{2}t} \tilde{\omega}_0 C_0 \cos(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + \omega C \cos(\omega t + \varphi) \right)^2, \quad (33)$$

- ▶ Отсюда при $t \rightarrow \infty$ получим:

$$E \underset{t \rightarrow \infty}{\simeq} \frac{F_0^2}{m} \frac{\omega_0^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2} \cos^2(\omega t + \varphi). \quad (34)$$

Усредняя (34) по периоду колебаний с учетом соотношения:

$$\langle \cos^2 x \rangle = \frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} \cos^2 x dx = \frac{1}{2} \quad (35)$$

- ▶ получим:

$$\langle E \rangle \underset{t \rightarrow \infty}{=} \frac{F_0^2}{2m} \frac{\omega_0^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}. \quad (36)$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса $\omega = \omega_0$ получим:

$$\langle E \rangle \underset{\omega = \omega_0}{=} \frac{F_0^2}{4m\beta^2} \frac{1}{\omega_0^2} \cos^2(\omega_0 t + \varphi) \rightarrow 0 \quad (37)$$

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Вычисляя скорость колебаний относительно решения (31), а затем – кинетическую энергию колебаний, найдем:

$$E = \frac{mv^2}{2} = \frac{m}{2} \left(-\frac{\beta}{2} e^{-\frac{\beta}{2}t} C_0 \sin(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + e^{-\frac{\beta}{2}t} \tilde{\omega}_0 C_0 \cos(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + \omega C \cos(\omega t + \varphi) \right)^2, \quad (33)$$

- ▶ Отсюда при $t \rightarrow \infty$ получим:

$$E \underset{t \rightarrow \infty}{\approx} \frac{F_0^2}{m} \frac{\omega_0^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2} \cos^2(\omega t + \varphi). \quad (34)$$

Усредняя (34) по периоду колебаний с учетом соотношения:

- ▶
$$\langle \cos^2 x \rangle = \frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} \cos^2 x dx = \frac{1}{2} \quad (35)$$

- ▶ получим:

$$\langle E \rangle \underset{t \rightarrow \infty}{=} \frac{F_0^2}{2m} \frac{\omega_0^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}. \quad (36)$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса $\omega = \omega_0$ получим:

$$E \approx \frac{F_0^2}{m} \frac{1}{\beta^2} \cos^2(\omega t + \varphi) \rightarrow \langle E \rangle = \frac{F_0^2}{2m} \frac{1}{\beta^2}. \quad (37)$$

Линейные одномерные колебания механической системы: диссипативные процессы

- ▶ Вычисляя скорость колебаний относительно решения (31), а затем – кинетическую энергию колебаний, найдем:

$$E = \frac{mv^2}{2} = \frac{m}{2} \left(-\frac{\beta}{2} e^{-\frac{\beta}{2}t} C_0 \sin(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + e^{-\frac{\beta}{2}t} \tilde{\omega}_0 C_0 \cos(\tilde{\omega}_0 t + \varphi_0) + \omega C \cos(\omega t + \varphi) \right)^2, \quad (33)$$

- ▶ Отсюда при $t \rightarrow \infty$ получим:

$$E \underset{t \rightarrow \infty}{\approx} \frac{F_0^2}{m} \frac{\omega_0^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2} \cos^2(\omega t + \varphi). \quad (34)$$

Усредняя (34) по периоду колебаний с учетом соотношения:

- ▶
$$\langle \cos^2 x \rangle = \frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} \cos^2 x dx = \frac{1}{2} \quad (35)$$

- ▶ получим:

$$\langle E \rangle \underset{t \rightarrow \infty}{=} \frac{F_0^2}{2m} \frac{\omega_0^2}{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + \beta^2 \omega^2}. \quad (36)$$

- ▶ Таким образом, в условиях резонанса $\omega = \omega_0$ получим:

$$E \approx \frac{F_0^2}{m} \frac{1}{\beta^2} \cos^2(\omega t + \varphi) \rightarrow \langle E \rangle = \frac{F_0^2}{2m} \frac{1}{\beta^2}. \quad (37)$$

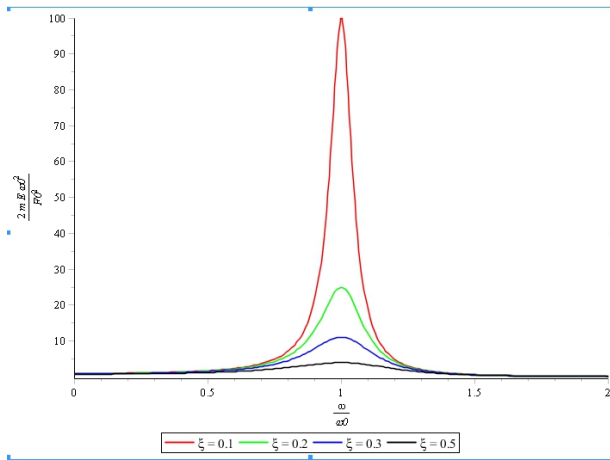


Figure 3.4.5

График зависимости средней нормированной энергии колебаний $\mathcal{E} = 2mE \frac{\xi}{F_0^2 \omega_0^2}$ от относительной частоты $x = \omega/\omega_0$. Здесь $\xi = \frac{\beta}{\omega_0}$. Таким образом, высота пика в максимуме равна $\frac{1}{\xi^2} = \left(\frac{\omega_0}{\beta}\right)^2$.

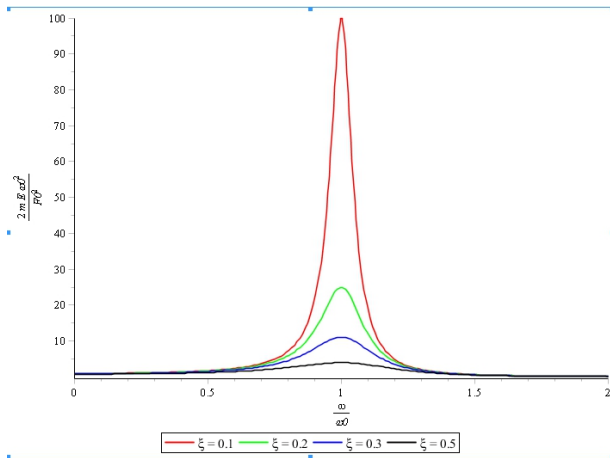


Figure 3.4.5

График зависимости средней нормированной энергии колебаний $\mathcal{E} = 2mE\frac{\omega_0^2}{F_0^2}$ от относительной частоты $x = \omega/\omega_0$. Здесь $\xi = \frac{\beta}{\omega_0}$. Таким образом, высота пика в максимуме равна $\frac{1}{\xi^2} = \left(\frac{\omega_0}{\beta}\right)^2$.

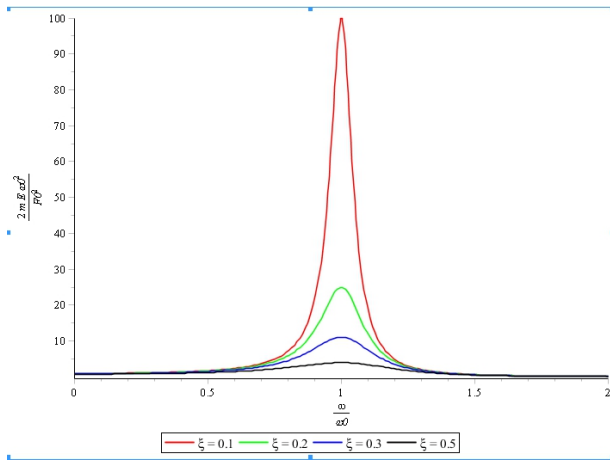


Figure 3.4.5

График зависимости средней нормированной энергии колебаний $\mathcal{E} = 2mE\frac{\omega_0^2}{F_0^2}$ от относительной частоты $x = \omega/\omega_0$. Здесь $\xi = \frac{\beta}{\omega_0}$. Таким

образом, высота пика в максимуме равна $\frac{1}{\xi^2} = \left(\frac{\omega_0}{\beta}\right)^2$.