

Системы с одной степенью свободы

Общий вид уравнения для механической системы с одной степенью свободы:

$$m\ddot{x} = F(x, \dot{x}, t)$$

Решение существует и единственное, если F непрерывна по t и удовлетворяет условию Липшица по x и \dot{x} .

Мы рассмотрим более частную задачу об автоколебаниях системы: F не зависит от t . В этом случае через каждую точку фазового пространства (x, \dot{x}) проходит единственная фазовая кривая. Задача сводится к решению 2-х дифуроб 1-го порядка:

$$\begin{cases} \dot{x} = v \\ \dot{v} = F(x, v)/m \end{cases}$$

Особые точки этой системы лежат в фазовом пространстве (x, v) на оси $v=0$ в точках x_0 :

$$\underline{F(x_0, 0) = 0} .$$

Линеаризованная система в окрестности особой точки x_0 имеет вид

$$\boxed{\frac{d}{dt} \begin{pmatrix} \tilde{x} \\ v \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ \alpha & \beta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \tilde{x} \\ v \end{pmatrix}}, \quad (1)$$

$$\text{тогда } \tilde{x} = x - x_0, \quad \alpha = \frac{1}{m} \frac{\partial F}{\partial x} \Bigg|_{\begin{array}{l} x=x_0 \\ v=0 \end{array}}, \quad \beta = \frac{1}{m} \frac{\partial F}{\partial v} \Bigg|_{\begin{array}{l} x=x_0 \\ v=0 \end{array}} \quad (2)$$

Ограничимся еще дальше: пусть F не зависит от $v \Rightarrow \beta = 0$. Практически это значит, что в механической системе не действует внешней магнитной силы и нет сил вязкого трения.

В таком случае у системы (1) с матрицей $A = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ \alpha & 0 \end{pmatrix}$ могут быть особые точки типа седло (если $\alpha > 0$) или типа центр (если $\alpha < 0$). Это следует из общей теории.

Rem: В случае, если $\beta \neq 0$ (скажем, есть сила трения) топологически неустойчивые особые точки типа центр преобразуются (как правило) в фокус устойчивый

На самом деле уравнение Ньютона выглядит

$$m\ddot{x} = F(x) \quad (1a)$$

настолько просто, что в анализе его дробного корнята можно продвинуться существенно дальше. У этого уравнения есть интегрирующий множитель \dot{x} :

$$\dot{x} \cdot m\ddot{x} = F(x) \Rightarrow \frac{d}{dt} \left(m \frac{\dot{x}^2}{2} \right) = F(x)\dot{x},$$

и вводя первообразную функцию

$$U(x) := - \int F(x) dx, \quad (2)$$

можно проинтегрировать уравнение

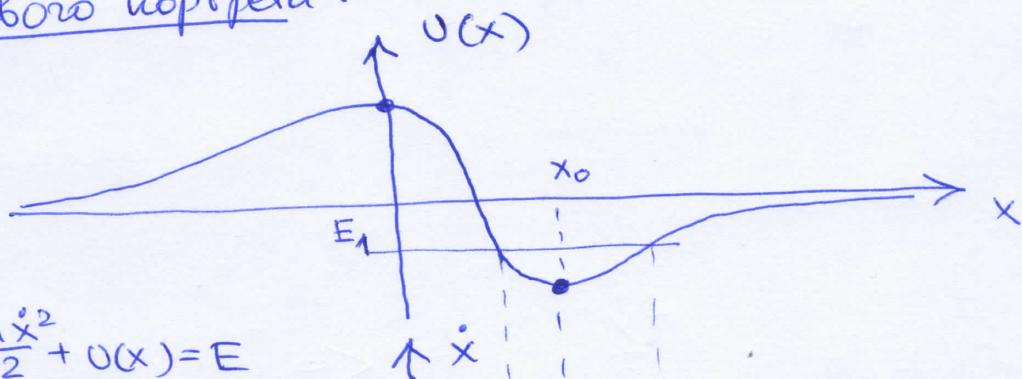
$$\frac{d}{dt} \left(\frac{m\dot{x}^2}{2} \right) = - \frac{d}{dt} (U(x)) \quad (3)$$

$$\boxed{\frac{m\dot{x}^2}{2} + U(x) = E \text{ (константа)}} \quad (3)$$

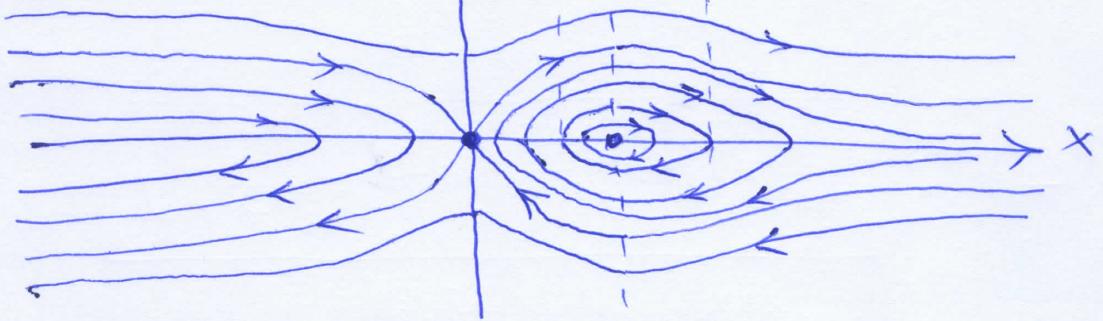
$U(x)$ называется потенциальной энергией силы $F(x)$;
 $\frac{m\dot{x}^2}{2}$ — кинетической энергией материальной точки,
 E — полной механической энергией этой точки в поле силы $F(x)$, а утверждение (3) — законом сохранения энергии.

Закон сохранения энергии для механической системы с 1-й степенью свободы полностью определяет её раздовой портрет: раздовое кривое — это график $U(x)$ для уравнения (3) при разных значениях константы E в раздовом пространстве (x, \dot{x}) .

Пример раздового портрета:



Графики раздовых $\frac{m\dot{x}^2}{2} + U(x) = E$
 при разных значениях E :



(4)

Правила рисования фазовых портретов

1-мерных систем:

- 1) Каждая фазовая кривая является (частью) графика функции $\frac{m\dot{x}^2}{2} + U(x) = E$ при некоторых значениях констант E .
- 2) Точки x_0 минимума $U(x)$ являются точками покоя системы при $E = U(x_0)$ (особым током типа центр)
- 3) Точки x_0 максимума $U(x)$ являются точками неустойчивого равновесия системы при $E = U(x_0)$
- 4) Кривая $\frac{m\dot{x}^2}{2} + U(x) = E$ при $E = U(x_0)$, где x_0 — максимум $U(x)$, делится токой неустойчивого равновесия ($\dot{x} = 0$) на компоненты скорости. Каждая из них является отдельной фазовой кривой. — сепаратрисой фазового портрета
- 5) Фазовый портрет системы зеркально симметричен относительно оси $\dot{x} = 0$.
- 6) Две фазовые кривые с одинаковыми значениями энергии E точки x_i : $E = U(x_i)$ являются точками поворота. Касательные к фазовой кривой в этих точках вертикальны (предполагается, что x_i — не точки экстремума $U(x)$).
- 7) У любой фазовой кривой её локальные минимумы и максимумы достигаются при значениях $x = x_0$, где x_0 — точки экстремума $U(x)$.
- 8) Стрелки направления движения на фазовых кривых следят вправо/влево при $\dot{x} > 0/\dot{x} < 0$.

(5)

9) Наклон сепаратрис в точке x_0 неустойчивого равновесия: $\boxed{\operatorname{tg} \alpha = \pm \sqrt{-\frac{U''(x_0)}{m}}}$. Здесь α —

угол наклона сепаратрис, и предполагается, что в x_0 $\underline{U''(x_0) < 0 (\neq 0)}$.

10) В небольшой окрестности точки устойчивого равновесия x_0 фазовое кривые замкнуты (особая точка типа центр), похожи на эллипсы, причем частота обращения системы по этим кривым

$$\boxed{\omega = \sqrt{\frac{U''(x_0)}{m}}}, \quad \omega - \text{угловая частота}$$

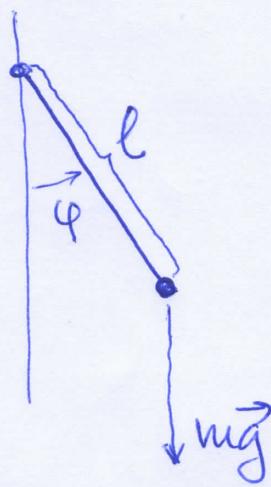
предполагается: $U''(x_0) > 0 (\neq 0)$.

11) Время движения по сепаратрисе до точки неустойчивого равновесия (или до $x = \pm\infty$):

Упражнение: обоснуйте)) .

бесконечно.

Пример: Математический маятник.



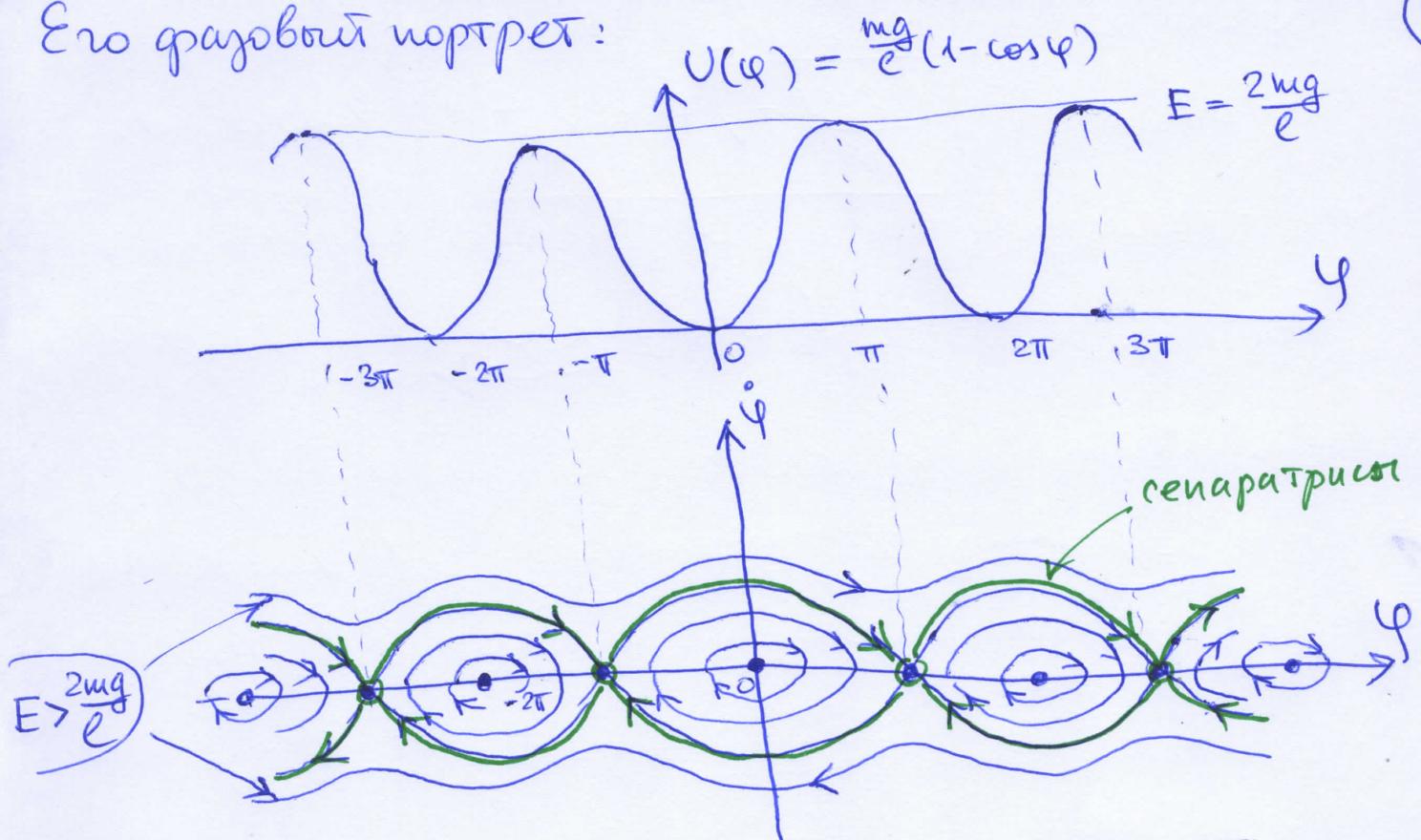
Как мы убедились в первой лекции (см. стр 14), мат. маятник движется по закону $\ddot{\varphi} = -\frac{g}{l} \sin \varphi$

Дополнив это уравнение на $\dot{\varphi}$, и интегрируя по t , получаем закон сохранения энергии маятника:

$$\boxed{\frac{\dot{\varphi}^2}{2} + \frac{g}{l}(1 - \cos \varphi) = E/m}$$

6

Это фазовый портрет:



На этом фазовом портрете точки $\varphi = 2\pi k, k \in \mathbb{Z}$, при $E=0$ — точки устойчивого равновесия (магнитик висит внизу);

точки $\varphi = 2\pi(k + \frac{1}{2}), k \in \mathbb{Z}$, при $E = \frac{2mg}{c}$ — точки неустойчивого равновесия (магнитик балансирует в положении "вертикально вверх");

при $E = \frac{2mg}{c}$ существует ∞ много фазовых кривых;

при $E > \frac{2mg}{c}$ есть 2 фазовые кривые с одним значением E , отвечающие вращению магнитика по/против часовой стрелки.

Закон сохранения энергии 1-первой системы можно разрешить относительно \dot{x} и еще раз проинтегрировать по t :

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

↓

$\operatorname{sgn} \dot{x}$

$$(t - t_0) = \int_{t_0}^t dt = \pm \int_{x_0}^x \frac{dx}{\sqrt{\frac{2}{m}(E - U(x))}} \quad (4b)$$

(7)

(4b)

В редких случаях этот интеграл берется явно, и тогда мы имеем явное аналитическое описание траекторий движения системы.

Можно ли провести подобный анализ для систем с многими степенями свободы?

Пусть x_i , $i=1, 2, \dots, n$, — координаты механической системы в некоторой ИСО,

$$m \ddot{x}_i = F_i(x_1, x_2, \dots, x_n) \quad (5)$$

ее уравнение движения. Дополнив i -ое уравнение на \dot{x}_i в левой части получаем $\frac{d}{dt}(m \frac{\dot{x}_i^2}{2})$, а в правой получаем полную производную времени только, если F_i зависит лишь от x_i (не зависит от всех x_j : $j \neq i$). Это — интересный случай.

Получить полную производную времени в правой части можно лишь просуммировав все уравнения

$$\sum_{i=1}^n \text{(т.е. их левые и правые части)},$$

и потребовав

$$F_i(x_1, \dots, x_n) = - \frac{\partial U(x_1, \dots, x_n)}{\partial x_i}, \quad i=1, 2, \dots, n \quad (6)$$

Силы, компоненты которых удовлетворяют условию (6), называются потенциальными, $V(x_1 \dots x_n)$ называется при этом потенциальной энергией этих сил. Уравнение Ньютона (5) в случае потенциальных сил можно проинтегрировать и получить

закон сохранения энергии (ЗСЭ):

$$\boxed{\sum_{i=1}^n m \frac{\dot{x}_i^2}{2} + V(x_1, \dots x_n) = E}$$

Кинетическая энергия системы
(в классической механике это всегда квадратичная форма скоростей)

В случае систем с многими степенями свободы ЗСЭ недостаточен для определения траекторий кривых, но даёт важную информацию, например, об ограниченностях (или неограниченности) движений систем.

Что происходит, если сила не потенциальная?

Действуя, как при выводе ЗСЭ, мы получаем из (5):

$$\frac{d}{dt} \left(\sum_{i=1}^n m \frac{\dot{x}_i^2}{2} \right) = \sum_{i=1}^n \dot{x}_i F_i(x_1 \dots x_n)$$

или, эквивалентно:

$$d \left(\sum_{i=1}^n m \frac{\dot{x}_i^2}{2} \right) = \sum_{i=1}^n d\dot{x}_i F_i(x_1 \dots x_n)$$

Стоящую в правой части этого равенства группе-⁽⁹⁾
ренициальную 1-форму можно интегрировать
вдоль кривой $\gamma = \{x_1(t), \dots, x_n(t)\}_{t \in [t_0, t_f]}$ — т.е., вдоль
траектории движения системы. Результат инте-
грирования

$$A_\gamma = \int\limits_{\gamma} \sum_{i=1}^n dx_i F_i(x_1(t), \dots, x_n(t))$$

находится работой силы $\vec{F} = \{F_1, \dots, F_n\}$ при переме-
щении вдоль траектории γ .

Вообще говоря, A_γ зависит от формы кривой γ .

Если же сила \vec{F} потенциальная, то работа зависит
лишь от начальной и конечной точек кривой:

$$A_\gamma = - \int\limits_{\gamma} dU(x_1, \dots, x_n) = U(x_1(t_0), \dots, x_n(t_0)) - U(x_1(t_f), \dots, x_n(t_f))$$

Необходимым условием потенциальности \vec{F} являет-
ся замкнутость формы $\omega = \sum_i dx_i F_i$: $d\omega = 0$.

В декартовых координатах это условие имеет вид:

$$\frac{\partial F_i}{\partial x_j} = \frac{\partial F_j}{\partial x_i} \quad \forall i \neq j$$

По лемме Пуанкаре это условие является достаточным
т.е. гарантирует замкнутость формы ω : $\omega = -dU$, если
конфигурационное пространство системы односвязно.

Пример потенциальной силы:

(10)

Центральная сила:

$$F_i(x_1 \dots x_n) = \frac{x_i}{x} f(x), \text{ где } x = \left(\sum_{i=1}^n x_i^2 \right)^{1/2}$$

Действительно: $\frac{\partial x}{\partial x_i} = \frac{x_i}{x} \Rightarrow F_i(x_1 \dots x_n) = \frac{\partial x}{\partial x_i} f(x),$

следовательно

$$F_i(x_1 \dots x_n) = - \frac{\partial U(x)}{\partial x_i}, \text{ где } U(x) = - \int f(x) dx$$

Реш: Кулоновская сила и сила тяготения являются центральными, а значит, потенциальными.