

ЛЕКЦИЯ 23

Аналитична механика

Съдържание

1. Принцип на освобождаването. Идеални връзки.
2. Принцип на виртуалните премествания.
3. Принцип на Даламбер. Метод на кинетостатиката.
4. Общо уравнение на динамиката.

1. Принцип на освобождаването. Идеални връзки.

- определение: *Реакции на връзките* – сили, действащи на точки от дадена система вследствие на наличието на връзки, ограничаващи движението на системата.
- *активни сили*: всички действащи на системата сили с изключение на реакциите
Нека за система от точки M_i с маси m_i ($i = 1, \dots, n$) наред с равнодействащата на активните сили \mathbf{F}_i (приложена към точката M_i) са приложени и равнодействащата \mathbf{R}_i на реакциите на връзките. Уравнението на движение на точките от системата се записва като (\mathbf{w}_i - ускорение на точката M_i)

$$m_i \mathbf{w}_i = \mathbf{F}_i + \mathbf{R}_i \quad (1)$$

- принцип на освобождаването: *Една несвободна система може да се разглежда като свободна, когато наред с активните сили, приложени към нея, към приложените сили се включат и реакциите* – изразът (1).
- При прилагане на принципа на освобождаването връзките мислено могат да се отхвърлят и да се заменят с динамично еквивалентното действие на реакциите на връзките; при това броят на степените на свобода се увеличава и многообразието на виртуалните премествания се разширява.
- *идеални връзки*: такива връзки, за които сумата от елементарната работа на техните реакции е равна на нула за всяко виртуално преместване на системата.
- означение:
 - \mathbf{N}_i - равнодействаща на реакциите на идеални връзки, приложена към точката M_i на дадена система
 - $\delta \mathbf{r}_i$ - вектор на виртуално преместване за тази точка
 - δW^* - елементарната работа на реакциите на връзките за виртуално преместване на системата

Тогава

$$\delta W^* = \sum_{i=1}^n \mathbf{N}_i \delta \mathbf{r}_i = 0 \quad (2)$$

в Декартови координати: $\delta W^* = \sum_{i=1}^n (N_{ix} \delta x_i + N_{iy} \delta y_i + N_{iz} \delta z_i) = 0$ (3)

- нека положението на система материални точки се определя чрез r на брой обобщени координати, подчинени на s холономни връзки

$$\Phi_\alpha(t, q_1, q_2, \dots, q_r) = 0, \quad (\alpha = 1, \dots, s)$$

За всяка точка: $x_i = x_i(q_s), y_i = y_i(q_s), z_i = z_i(q_s), (i = 1, \dots, n), (s = 1, \dots, r)$; тогава

$$\delta x_i = \sum_{j=1}^r \left(\frac{\partial x_i}{\partial q_j} \delta q_j \right); \delta y_i = \sum_{j=1}^r \left(\frac{\partial y_i}{\partial q_j} \delta q_j \right); \delta z_i = \sum_{j=1}^r \left(\frac{\partial z_i}{\partial q_j} \delta q_j \right) \text{ и след заместване в (3)}$$

$$\delta W^* = \sum_{j=1}^r \left[\sum_{i=1}^n (N_{ix} \frac{\partial x_i}{\partial q_j} + N_{iy} \frac{\partial y_i}{\partial q_j} + N_{iz} \frac{\partial z_i}{\partial q_j}) \right] \delta q_j = 0 \quad (4)$$

- определение: Q_j^* - обобщени реакции: $Q_j^* = \sum_{i=1}^n (N_{ix} \frac{\partial x_i}{\partial q_j} + N_{iy} \frac{\partial y_i}{\partial q_j} + N_{iz} \frac{\partial z_i}{\partial q_j})$

от (4): $\delta W^* = \sum_{j=1}^r Q_j^* \delta q_j = 0$ - условие за идеалност на връзките (5)

- нека е допуснато, че при избор на обобщени координати всички холономни връзки са взети пред вид, т.е. $q_i, (i = 1, \dots, r)$ са независими и няма нехолономни връзки; тогава $\delta q_i, (i = 1, \dots, r)$ също са независими и броят им е равен на степените на свобода - $r = k$. От произволността на δq_i и от (4) следва $Q_j^* = 0, (j = 1, \dots, k)$. Или ако несвободна система е подчинена на идеални холономни връзки, всички обобщени реакции, съответстващи на независими виртуални премествания, също са нули.

- общ случай: нека при избора на обобщени координати само част от холономните връзки се удовлетворяват - обобщени координати са зависими, т.е. броят им r е по-голям от броя на степените на свобода k , т.е. $r > k$. Нека виртуалните премествания удовлетворяват условията $\sum_{j=1}^r \left(\frac{\partial \Phi_\alpha}{\partial q_j} \delta q_j \right) = 0, (\alpha = 1, \dots, s)$. След като

всяко от тези условия се умножи с неопределен множител $(-\lambda_\alpha)$ и се сумира с (5), се стига до

$$\sum_{j=1}^r \left(Q_j^* - \sum_{\alpha=1}^s \lambda_\alpha \frac{\partial \Phi_\alpha}{\partial q_j} \right) \delta q_j = 0 \quad (6)$$

- на s броя неопределени множители $(-\lambda_\alpha)$ може да се постави условие s броя събираеми в скобите на (6) да приемат стойност нули, така че оставащите $k = r - s$ виртуални премествания стават независими - броят им е равен на броя на броя на степените на свобода. Но равенството (6) може да бъде изпълнено

само когато коефициентите пред δq_j са нули, т.е. условието за идеалност на

$$\text{връзките води до } r \text{ на брой съотношения } Q_j^* = \sum_{\alpha=1}^s \lambda_{\alpha} \frac{\partial \Phi_{\alpha}}{\partial q_j}, \quad (j=1, \dots, r) \quad (7)$$

Или обобщените реакции се изразяват чрез множителите (λ_{α}), наречени множители на връзките; методът на преминаване от (5) към (6) е известен като *метод на неопределените множители* (предложен от Лагранж и впоследствие прилаган в математическия анализ).

2. Принцип на виртуалните премествания.

- *Необходимото и достатъчно условие за равновесие на система, подчинена на стационарни идеални връзки, е равенството на нула на сумата от елементарните работи на активните сили за всяко виртуално преместване на системата от положение на съществуващо до момента равновесие.*
- означение: δW - сума от елементарните работи на активните сили за виртуално преместване на системата
- аналитичен израз на принципа на виртуалните премествания (три форми)

$$\begin{aligned} \delta W &= \sum_{i=1}^n \mathbf{F}_i \delta \mathbf{r}_i = 0, \\ \delta W &= \sum_{i=1}^n (F_{ix} \delta x_i + F_{iy} \delta y_i + F_{iz} \delta z_i) = 0, \\ \delta W &= \sum_{i=1}^n F_i \delta s_i \cos \alpha_i = 0, \end{aligned} \quad (8)$$

където δs_i е дължината на преместването $\delta \mathbf{r}_i$; α_i - ъгъл между силата и преместването

- необходимост: нека системата е в равновесие, т.е. равнодействащата на активните сили \mathbf{F}_i и равнодействащата на реакциите на връзките \mathbf{N}_i , приложени към точката M_i на дадена система, са нули; следователно и тяхната работа е нула.

$$\text{Тогава } \sum_{i=1}^n (\mathbf{F}_i + \mathbf{N}_i) \delta \mathbf{r}_i = 0, \text{ т.е. } \sum_{i=1}^n \mathbf{F}_i \delta \mathbf{r}_i + \sum_{i=1}^n \mathbf{N}_i \delta \mathbf{r}_i = 0 \quad (9)$$

От (2) следва, че второто събираемо на (9) е нула, следователно и първото е нула, което доказва необходимостта на принципа

- достатъчност: (доказване на съществуване на равновесие, ако е изпълнено $\sum_{i=1}^n \mathbf{F}_i \delta \mathbf{r}_i = 0$) – ако системата не е в равновесие, то за малък интервал от време под действие на активните сили \mathbf{F}_i и на реакциите \mathbf{N}_i на връзките тя ще извърши някакво действително преместване измежду всевъзможните виртуални премествания. Тъй като преместванията (от състояние на покой) са по посока на

силите, ще бъде извършена положителна работа $\sum_{i=1}^n (\mathbf{F}_i + \mathbf{N}_i) \delta \mathbf{r}_i > 0$. Заради идеалните връзки $\sum_{i=1}^n \mathbf{N}_i \delta \mathbf{r}_i = 0$, т.е. $\sum_{i=1}^n \mathbf{F}_i \delta \mathbf{r}_i > 0$; противоречие с $\sum_{i=1}^n \mathbf{F}_i \delta \mathbf{r}_i = 0$.

- ако активните сили са консервативни, то съществува потенциална енергия т.е. $\sum_{i=1}^n \mathbf{F}_i \delta \mathbf{r}_i = -\delta \Pi$; но в случая $\sum_{i=1}^n \mathbf{F}_i \delta \mathbf{r}_i = 0$ и се стига до

$$\delta \Pi = 0, \quad (10)$$

което представлява необходимо условие за екстремум на потенциалната енергия на системата в положение на равновесие

- От принципа на виртуалните премествания във формата (8) след заместване на $\delta x_i = \sum_{j=1}^r \left(\frac{\partial x_i}{\partial q_j} \delta q_j \right)$; $\delta y_i = \sum_{j=1}^r \left(\frac{\partial y_i}{\partial q_j} \delta q_j \right)$; $\delta z_i = \sum_{j=1}^r \left(\frac{\partial z_i}{\partial q_j} \delta q_j \right)$ се стига до

$$\delta W = \sum_{j=1}^r Q_j \delta q_j = 0, \text{ където се дефинира понятието } \textit{обобщена сила} \text{ като}$$

$$Q_j = \sum_{i=1}^n \left(F_{ix} \frac{\partial x_i}{\partial q_j} + F_{iy} \frac{\partial y_i}{\partial q_j} + F_{iz} \frac{\partial z_i}{\partial q_j} \right) = \sum_{i=1}^n \mathbf{F}_i \frac{\partial \mathbf{r}_i}{\partial q_j} \quad (11)$$

- когато активните сили са консервативни, потенциалната енергия е сложна функция на обобщените координати, т.е. обобщените сили имат вид

$$Q_j = - \sum_{i=1}^n \left(\frac{\partial \Pi}{\partial x_i} \frac{\partial x_i}{\partial q_j} + \frac{\partial \Pi}{\partial y_i} \frac{\partial y_i}{\partial q_j} + \frac{\partial \Pi}{\partial z_i} \frac{\partial z_i}{\partial q_j} \right) = - \frac{\partial \Pi}{\partial q_j}, \quad (j=1, \dots, r) \quad (12)$$

- ако обобщените координати са независими, δq_j са произволни и от

$$\delta W = \sum_{j=1}^r Q_j \delta q_j = 0 \text{ следва } Q_j = 0, \quad (j=1, \dots, k), \quad (13)$$

като тук $r = k$, k - брой на степените на свобода

- съгласно (12) и (13): $\frac{\partial \Pi}{\partial q_j} = 0$ - необходимо условие за екстремум на

потенциалната енергия на системата в положение на равновесие

- в общия случай, когато броят на обобщени координати r е по-голям от броя на степените на свобода k ($r > k$), т.е. наложени са s на брой връзки и $k = r - s$, чрез прилагане на метода на неопределените множители на Лагранж се стига до

$$\sum_{j=1}^r \left(Q_j - \sum_{\alpha=1}^s \lambda_{\alpha} \frac{\partial \Phi_{\alpha}}{\partial q_j} \right) \delta q_j = 0 \quad (14)$$

- заради произволния избор на s броя неопределени множители останалите $k = r - s$ вариации на обобщените координати са независими, от което следва, че за да бъде изпълнено тъждествено (14), коефициентите пред δq_j са нули

$$Q_j - \sum_{\alpha=1}^s \lambda_{\alpha} \frac{\partial \Phi_{\alpha}}{\partial q_j} = 0, \quad (j=1, \dots, r) \quad (15)$$

Системата (15) има r уравнения с $r + s$ неизвестни; към нея се добавят още s уравнения на връзките и от така получената система от $r + s$ уравнения могат да се определят величините $(q_1^0, q_2^0, \dots, q_r^0, \lambda_1, \lambda_2, \dots, \lambda_s)$ - решение на системата, като намерените обобщени координати определят равновесното положение на механичната система.

- когато активните сили са консервативни, задачата се свежда до намиране на условен екстремум на потенциалната енергия при ограничения, задавани от уравненията на връзките; последната задача се свежда до намиране на безусловен екстремум за функцията $\{-\Pi + \sum_{\alpha=1}^s \lambda_{\alpha} \Phi_{\alpha}\}$, $(\alpha = 1, \dots, s)$.

- пример за приложение на принципа на виртуалните премествания: равновесие на твърдо тяло под действие на произволни сили

Нека M_i е произволна точка от твърдото тяло с радиус-вектор относно избран полюс \mathbf{r}'_i , като полюсът O^* има радиус-вектор \mathbf{r}_0 относно неподвижна точка O (начало на избрана координатна система). За безкрайно малкото преместване $\delta \mathbf{r}_i$ на M_i е в сила $\delta \mathbf{r}_i = \delta \mathbf{r}_0 + \boldsymbol{\theta} \times \mathbf{r}'_i$, където $\boldsymbol{\theta}$ е вектор на безкрайно малкото завъртане на тялото. Нека в точките M_i с радиус-вектори \mathbf{r}_i са приложени активни сили \mathbf{F}_i . Съгласно принципа на виртуалните премествания $\sum_{i=1}^n \mathbf{F}_i \delta \mathbf{r}_i = 0$

или $\sum_{i=1}^n \mathbf{F}_i \delta \mathbf{r}_0 + \sum_{i=1}^n \mathbf{F}_i (\boldsymbol{\theta} \times \mathbf{r}'_i) = 0$. След отчитане на свойствата на смесеното

произведение и изнасяне извън скоби на векторите $\delta \mathbf{r}_0$ и $\boldsymbol{\theta}$, които са еднакви за

всички точки от тялото, се получава $(\sum_{i=1}^n \mathbf{F}_i) \delta \mathbf{r}_0 + (\sum_{i=1}^n \mathbf{r}'_i \times \mathbf{F}_i) \boldsymbol{\theta} = 0$. От

произволността на векторите $\delta \mathbf{r}_0$ и $\boldsymbol{\theta}$ следва $\sum_{i=1}^n \mathbf{F}_i = \mathbf{0}$ и $\sum_{i=1}^n \mathbf{r}'_i \times \mathbf{F}_i = \mathbf{0}$, т.е. се

стига до условията за равенство на нулеви вектори на главния вектор и на главния момент на приложените към тялото сили (условия за равновесие, известни от статиката – но тук са изведени с понятия от динамиката и кинематиката).

3. Принцип на Даламбер. Метод на кинетостатиката.

- трактовки на Даламбер („Трактат по динамика“)
 - определение на движението като „скорост на тяло с отчитане на нейното направление“, т.е. като вектор на скоростта на материална точка
 - разлика между „движение, предавано на тялото“ и „действително възприето движение“
 - „загубено движение“ : разликата между „предаденото“ и „възприетото“ движение, причина за което е действието на окръжаващите тела
- формулировка на принципа на Даламбер (1717-1783):
Ако към несвободна система се приложат само загубените движения, то те взаимно се унищожават и системата остава в състояние на покой.
- формулировка, използваща понятието ускорение: *Загубените сили, приложени към точки от несвободна система, не нарушават нейното равновесие.*
- В тази формулировка са приети означенията
 - \mathbf{w}'_i - „придавани“ ускорения на точките от системата
 - \mathbf{w}_i - действително „възприетите“ ускорения
 - $\Delta\mathbf{w}_i = \mathbf{w}'_i - \mathbf{w}_i$ - „загубените“ ускорения
 - $\mathbf{P}_i = m_i\Delta\mathbf{w}_i = m_i(\mathbf{w}'_i - \mathbf{w}_i)$ - „загубени“ сили; m_i - маси на точките
- принципът на Даламбер свежда динамиката на несвободна система към задача на статиката за равновесие на несвободна система под действие на загубените сили
- видоизменение на принципа на Даламбер чрез втория закон на Нютон
Ако \mathbf{F}_i е равнодействаща на зададените (активните) сили, то втория закон на Нютон се записва като $m_i\mathbf{w}_i = \mathbf{F}_i$; тогава
$$\mathbf{P}_i = \mathbf{F}_i - m_i\mathbf{w}_i \quad (16)$$
- От друга страна за несвободна система, където \mathbf{R}_i е равнодействаща на реакциите на връзките, съгласно принципа на освобождаването $m_i\mathbf{w}_i = \mathbf{F}_i + \mathbf{R}_i$
- и (16) се видоизменя до
$$\mathbf{P}_i = -\mathbf{R}_i \quad (17)$$
Или *загубените сили се уравновесяват от реакциите на връзките.*
- определение за сили на инерцията, действащи на материална точка: $\mathbf{S}_i = -m_i\mathbf{w}_i$
- трактовка на понятието „загубени сили“ чрез понятието за сили на инерцията
$$\mathbf{P}_i = \mathbf{F}_i + \mathbf{S}_i \quad (18)$$
- метод на кинетостатиката – следствие на принципа на Даламбер, стоящо в основата на кинетостатиката (раздел на техническата механика, прилагащ методите на статиката към решаване на задачи от динамиката на теорията на машините и механизмите)

Ако към несвободна система наред със зададените сили се приложат и силите на инерцията, то съвкупността на тези сили уравновесява реакциите на връзките.

4. Общо уравнение на динамиката.

- Условието за равновесие на несвободна система под действие на загубените сили (следствие от принципа на Даламбер) се изразява в аналитичен вид чрез използване на принципа на виртуалните премествания $\sum_{i=1}^n \mathbf{P}_i \delta \mathbf{r}_i = 0$ и отчитайки

(16) се стига до:

$$\sum_{i=1}^n (\mathbf{F}_i - m_i \mathbf{w}_i) \delta \mathbf{r}_i = 0 \quad (19)$$

където \mathbf{F}_i е равнодействаща на всички сили, приложени в точки M_i , \mathbf{w}_i - действително ускорение на точка M_i , $\delta \mathbf{r}_i$ - виртуални премествания на M_i .

- Общо уравнение на динамиката: изразът (19)
- форма, предложена от Лагранж (1788 г) – чрез координати в Декартова система

$$\sum_{i=1}^n [(F_{ix} - m_i \ddot{x}_i) \delta x_i + (F_{iy} - m_i \ddot{y}_i) \delta y_i + (F_{iz} - m_i \ddot{z}_i) \delta z_i] = 0 \quad (20)$$

- приложение на общото уравнение на динамиката към извода на основните теореми – за количеството движение, за моментите и за кинетичната енергия

- Нека е допуснато, че наложените на системата връзки допускат еднакво преместване на всички точки по едно направление, което може да се избере за ос – например Ox . Ако δx_0 е виртуално преместване на произволна точка, то $\delta x_i = \delta x_0$, $\delta y_i = 0$, $\delta z_i = 0$ ще бъдат едни от възможните премествания и от (20)

се получава $\sum_{i=1}^n [(F_{ix} - m_i \ddot{x}_i) \delta x_i] = 0$ и отчитайки произволността на δx_i се стига

до

$$\sum_{i=1}^n m_i \ddot{x}_i = \sum_{i=1}^n F_{ix} \quad (21)$$

Лявата част на (21) представлява производната по времето на проекцията на количеството движение по оста Ox , а дясната – проекцията на главния вектор,

т.е.
$$\frac{dQ_x}{dt} = \sum_{i=1}^n F_{ix} = V_x \quad (22)$$

Или производната на количеството движение е равна на главния вектор на всички активни сили; това се отнася за някаква ос, по която системата има възможно преместване, допускано от връзките. В предишната формулировка на теоремата за количеството движение не се споменават наложени на системата

връзки, а само външни сили. Прилагайки принципа на освобождаването, към задаваните сили се присъединяват и реакциите по разглежданото направление. Тези реакции са включени в проекциите на главния вектор на всички активни сили (главният вектор на вътрешните сили е равен на нулевия вектор).

- Нека е допуснато, че наложените на системата връзки допускат еднакво завъртане около някоя ос (за определеност избрана за ос Oz) на ъгъл $\delta\varphi$. Тогава виртуалните премествания се записват като

$$\delta x_i = -y_i \delta\varphi, \quad \delta y_i = x_i \delta\varphi, \quad \delta z_i = 0 \quad (23)$$

След заместване в (20) се получава $\sum_{i=1}^n [(F_{ix} - m_i \ddot{x}_i)(-y_i) + (F_{iy} - m_i \ddot{y}_i)x_i] \delta\varphi = 0$ и отчитайки произволността на $\delta\varphi$ се стига до

$$\sum_{i=1}^n m_i (x_i \ddot{y}_i - y_i \ddot{x}_i) = \sum_{i=1}^n (x_i F_{iy} - y_i F_{ix}) \quad (24)$$

Лявата част на (24) представлява производната по времето на проекцията на главния момент на количеството движение по оста Oz , а дясната – проекцията на главния момент на всички активни сили по оста Oz , т.е.

$$\frac{dK_z}{dt} = m_z^{(o)} \quad (25)$$

Стига се до теоремата за производната на главния момент на количеството движение - равна на главния момент на външните сили

- Нека е допуснато, че наложените на системата връзки са стационарни. Тогава възможните премествания на точките на системата имат вид

$$dx_i = \dot{x}_i dt, \quad dy_i = \dot{y}_i dt, \quad dz_i = \dot{z}_i dt \quad (26)$$

В случая те съвпадат с виртуалните премествания и след заместване в (20):

$$\begin{aligned} \sum_{i=1}^n [(F_{ix} - m_i \ddot{x}_i) \dot{x}_i + (F_{iy} - m_i \ddot{y}_i) \dot{y}_i + (F_{iz} - m_i \ddot{z}_i) \dot{z}_i] dt = 0 \\ \sum_{i=1}^n m_i (\ddot{x}_i \dot{x}_i + \ddot{y}_i \dot{y}_i + \ddot{z}_i \dot{z}_i) dt = \sum_{i=1}^n (F_{ix} dx_i + F_{iy} dy_i + F_{iz} dz_i) \end{aligned} \quad (27)$$

Лявата част на (27) представлява диференциал dT на кинетичната енергия

$$T = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n m_i (\dot{x}_i^2 + \dot{y}_i^2 + \dot{z}_i^2) = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n m_i \mathbf{v}_i^2$$

а дясната – елементарната работа на активните сили; стига се до $dT = \delta W$

При извода на теоремата за кинетичната енергия чрез общото уравнение на динамиката връзките се считат за стационарни (за да се мине към диференциали dx_i, dy_i, dz_i); работата на реакциите на връзките (идеални връзки) е автоматично изключена.