

## 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 равнодействаща на активните сили  $\mathbf{F}_i$  (приложена към точката  $M_i$ ) са приложени и равнодействаща  $\mathbf{R}_i$  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
  - $\delta W^*$  - елементарната работа на реакциите на връзките за виртуално преместване на системата

Тогава

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

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

- 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

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

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

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

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

- 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  $\delta q_i$  и от (4) следва  $Q_j^* = 0, (i = 1, \dots, k)$ . 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  $\sum_{j=1}^r \left( \frac{\partial \Phi_\alpha}{\partial q_j} \delta q_j \right) = 0, (\alpha = 1, \dots, r)$ . 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 степените на свобода. Но равенството (6) може да бъде изпълнено

само когато коефициентите пред  $\delta q_j$  са нули, т.е. условието за идеалност на

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

Или обобщените реакции се изразяват чрез множителите ( $\lambda_\alpha$ ), 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:  $\delta W$  - 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  $\delta s_i$  е дължината на преместването  $\delta \mathbf{r}_i$ ;  $\alpha_i$  - 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.

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

От (2) следва, че второто събирамо 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.e.  $\sum_{i=1}^n \mathbf{F}_i \delta \mathbf{r}_i > 0$ ; противоречие с  $\sum_{i=1}^n \mathbf{F}_i \delta \mathbf{r}_i = 0$ .

- ако активните сили са консервативни, то съществува потенциална енергия т.e.  $\sum_{i=1}^n \mathbf{F}_i \delta \mathbf{r}_i = -\delta \Pi$ ; 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

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

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

- когато активните сили са консервативни, потенциалната енергия е сложна функция на обобщените координати, т.e. 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,  $\delta q_j$  са произволни и от

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

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.e. наложени са  $s$  на брой връзки и  $k = r - s$ , чрез прилагане на метода на неопределенните 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  $\delta q_j$  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  $\{ -\Pi + \sum_{\alpha=1}^s \lambda_\alpha \Phi_\alpha \}$ .
- 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  $r'_i$ , като полюсът  $O^*$  има радиус-вектор  $r_0$  относно неподвижна точка  $O$  (начало на избрана координатна система). За безкрайно малкото преместване  $\delta r_i$  на  $M_i$  е в сила  $\delta r_i = \delta r_0 + \theta \times r'_i$ , където  $\theta$  е вектор на безкрайно малкото завъртане на тялото. Нека в точките  $M_i$  с радиус-вектори  $r_i$  са приложени активни сили  $F_i$ . Съгласно принципа на виртуалните премествания  $\sum_{i=1}^n F_i \delta r_i = 0$

или  $\sum_{i=1}^n F_i \delta r_0 + \sum_{i=1}^n F_i (\theta \times r')_i = 0$ . След отчитане на свойствата на смесеното произведение и изнасяне извън скоби на векторите  $\delta r_0$  и  $\theta$ , които са еднакви за

всички точки от тялото, се получава  $(\sum_{i=1}^n F_i) \delta r_0 + (\sum_{i=1}^n r'_i \times F_i) \theta = 0$ . От произволността на векторите  $\delta r_0$  и  $\theta$  следва  $\sum_{i=1}^n F_i = 0$  и  $\sum_{i=1}^n r'_i \times F_i = 0$ , т.e. 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  $\delta x_0$  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  $\delta x_i$  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,

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

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.