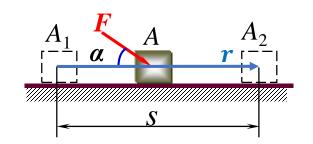
- §1 力的功
- §2 动能
- §3 动能定理
- §4 势力场·势能·机械能守恒定理

力的功是力在一段路程中对物体作用所累积的效果,其结果引起能量的转变和转化。

1. 常力在直线路程中的功

设一物体,在常力F作用下沿直线由 A_1 平动到 A_2 ,所经历的路程是 S 。 则该常力F 在此路程中的功为



$$W = F \cdot r = F \cos \alpha s$$

功的基本单位在国际单位制中采用 J:

$$1 J = 1 N \cdot m$$

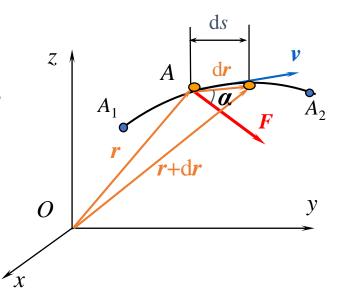
- 2. 变力在曲线路程中的功
- (1) 元功的定义

质点 A 在变力 F 作用下沿曲线 A_1A_2 运动,力 F 在无限小位移dr中可视为常力,经过的一小段弧长ds可视为直线。则力 F在无限小位移dr中作的功称为元功,即

$$\delta W = \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r} = F \cos \alpha \, ds$$

由于无限小位移dr = v dt, 故上式可以改写成

$$\delta W = \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r} = \mathbf{F} \cdot \mathbf{v} dt$$



§力的功 $dW = F \cdot dr$

(2) 元功的解析表达式

直角坐标系中: $F = F_x \mathbf{i} + F_y \mathbf{j} + F_z \mathbf{k}$, $d\mathbf{r} = dx \mathbf{i} + dy \mathbf{j} + dz \mathbf{k}$, 则有,

$$\delta W = F_x \mathrm{d}x + F_y \mathrm{d}y + F_z \mathrm{d}z$$

(3) 变力在曲线路程中的总功

元功积分可以得到力 F 在有限路程

$$A_1A_2$$
中的总功 W :

$$W = \int_{A_1}^{A_2} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r} = \int_{A_1}^{A_2} (F_x dx + F_y dy + F_z dz)$$

3. 合力之功定理

如在质点上同时作用着几个力,合力在某一路程上的功,等于各分力分别在该路程中的功的代数和。 这个结论称为合力之功定理。

$$\mathbf{F} = \sum_{i} \mathbf{F}_{i}$$

$$W = \int_{A_{1}}^{A_{2}} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r} = \int_{A_{1}}^{A_{2}} \left(\sum_{i} \mathbf{F}_{i}\right) \cdot d\mathbf{r} = \sum_{i} \int_{A_{1}}^{A_{2}} \mathbf{F}_{i} \cdot d\mathbf{r}$$

4. 几种特殊力的功

(1) 重力的功

设物体的重心 A 沿某一曲线由 A_1 运动到 A_2 。物体的重力 G在坐标轴系上的投影为

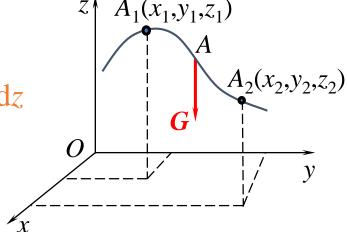
$$F_x = F_y = 0$$
, $F_z = -G$

由元功表达式 $\delta W = F_x dx + F_y dy + F_z dz$

得重力的元功

$$\delta W = -G dz$$

故重力在曲线路程 A1A2 上的功为



$$W = -\int_{z_1}^{z_2} G dz = G(z_1 - z_2) = Gh$$

其中 $h = z_1 - z_2$ 是物体重心降落的高度。

 $A_1(x_1,y_1,z_1)$

重力在曲线路程 A1A2 上的功为

$$W = -\int_{z_1}^{z_2} G dz = G(z_1 - z_2) = Gh$$

式中 z_1 和 z_2 分别是重心的路程起点和终点的纵坐标; $h = z_1 - z_2$ 是物体重心降落的高度。

结论

- 重力的功等于重力与重心降落高度的乘积。
- 重力的功与运动路径无关。
- 重心下降,重力作正功;否则,重力作负功。

(2) 弹性力的功

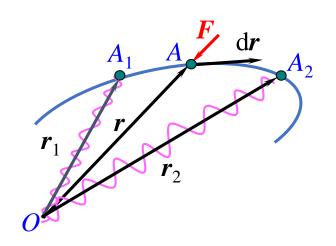
弹簧的一端 O 固定,而另一端 A 作任意曲线运动,且弹簧始终处于直线状态。现求在点 A 由位置 A_1 沿某一路线运动到位置 A_2 的路程中弹性力所作的功。设弹簧未变形时长度是 l_0 ,刚度系数是k。

在任意位置A , 弹簧的变形为 $\lambda = |r - l_0|$, 矢径方向的单位矢量为r /r 。

① 弹性力的矢量表示

● 当 $r - l_0 \ge 0$ 时, $\lambda = r - l_0$,弹 簧拉长,弹性力F指向点O,其矢 量表示式为

$$\mathbf{F} = k \lambda (-\mathbf{r} / r) = k (r - l_0) (-\mathbf{r} / r)$$



●当 $r-l_0 \ge 0$ 时, $\lambda=r-l_0$,弹簧拉长,弹性力F指向点O,其矢量表示式为

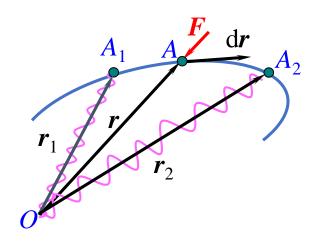
$$\mathbf{F} = k \lambda (-\mathbf{r}/r) = k (r - l_0) (-\mathbf{r}/r)$$

 \bullet 当 $r-l_0<0$ 时, $\lambda=-(r-l_0)$,弹簧压缩,弹性力F指向点A,其矢量表示式为

$$\mathbf{F} = k \lambda \mathbf{r} / r = -k(r - l_0) \mathbf{r} / r$$

综上,弹性力的矢量表示

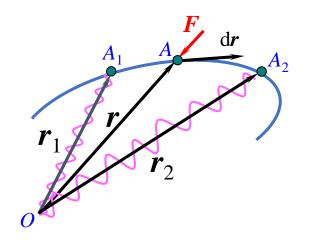
$$F = -k(r - l_0) r/r$$



②弹性力的元功

由元功表达式 $\delta W = F \cdot dr = F \cdot v dt$ 得 弹性力 F 的元功

$$\delta W = \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r} = -k (r - l_0) (r \cdot d\mathbf{r} / r)$$



考虑到
$$r \cdot dr = d (r \cdot r) / 2 = d (r^2) / 2$$

$$= r dr = r d(r - l_0)$$
, 即得

$$\delta W = -k (r - l_0) d(r - l_0)$$

③弹性力的功 弹性力 F 在曲线路程 A_1A_2 中的功

$$W = \int_{A_1}^{A_2} dW = -k \int_{r_1}^{r_2} (r - l_0) d(r - l_0) = \frac{k}{2} [(r_1 - l_0)^2 - (r_2 - l_0)^2]$$

弹性力 F 在曲线路程 A_1A_2 中的功

$$W = \int_{A_1}^{A_2} dW = -k \int_{r_1}^{r_2} (r - l_0) d(r - l_0) = \frac{k}{2} [(r_1 - l_0)^2 - (r_2 - l_0)^2]$$

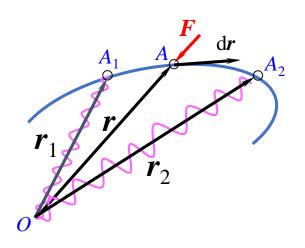
以 $\lambda_1 = r_1 - l_0$ 和 $\lambda_2 = r_2 - l_0$ 分别表示路程始末端 A_1 和 A_2 处弹

簧的变形量,则 上式写成

$$W = \frac{k}{2} (\lambda_1^2 - \lambda_2^2)$$

结论

- 弹性力的功,等于弹簧初变形的平方 和末变形的平方之差与弹簧刚度系数 乘积的一半。
- 弹性力的功与运动路径无关。
- 弹簧的变形量减小,弹性力作正功;否则,作负功。



- 5. 作用于质点系上的力系的功
- (1) 平移刚体上力的功
- ①元 功

设一刚体在力 F 作用下作平移,其质心在 C 点,刚体上点 A 的矢径是 r ,速度是 ν ,则力 F 的元功

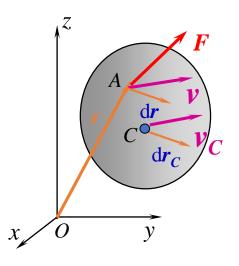
$$\delta W = \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r} = \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r}_C$$

$$\delta W = \mathbf{F} \cdot \mathbf{v} \, dt = \mathbf{F} \cdot \mathbf{v}_C \, dt$$

② 总 功

$$W = \int_{A_1}^{A_2} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r} = \int_{A_1}^{A_2} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r}_{\mathbf{C}}$$

$$W = \int_{A_1}^{A_2} \mathbf{F} \cdot \mathbf{v} \, \mathrm{d} \, t = \int_{A_1}^{A_2} \mathbf{F} \cdot \mathbf{v}_{\mathbf{C}} \, \mathrm{d} \, t$$



- (2) 定轴转动刚体上外力的功
 - ① 元功

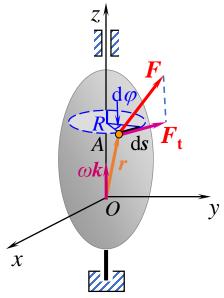
设刚体绕定轴z 转动,角速度 $\omega = \omega k$,刚体上点 A 的矢径是 r. 作用着力 F,当刚体有一微小转角 $\mathrm{d}\varphi$ 时,力 F 的元功

$$\delta W = \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r} = F_t ds = F_t R d\varphi$$
$$\delta W = M_z(\mathbf{F}) d\varphi$$

② 总 功

在刚体由角 φ_1 转到角 φ_2 的过程中,力 F 的总功为

$$W = \int_{\varphi_1}^{\varphi_2} M_Z(\mathbf{F}) \mathrm{d}\varphi$$



- (3) 平面运动刚体上力的功
 - ① 元 功

力 F 作用在刚体A点,质心在 C 点,速度是 v_C ,刚体上点 A 的速度是 v_A ,则力 F 的元功

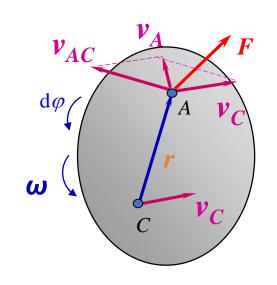
$$\delta W = \mathbf{F} \cdot \mathbf{v}_{A} \, \mathrm{d}t = \mathbf{F} \cdot (\mathbf{v}_{C} + \mathbf{v}_{AC}) \, \mathrm{d}t$$

$$= \mathbf{F} \cdot \mathbf{v}_{C} \, \mathrm{d}t + \mathbf{F} \cdot \mathbf{v}_{AC} \, \mathrm{d}t$$

$$= \mathbf{F} \cdot \mathrm{d}\mathbf{r}_{C} + \mathbf{F} \cdot (\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{r}) \, \mathrm{d}t$$

$$= \mathbf{F} \cdot \mathrm{d}\mathbf{r}_{C} + (\mathbf{r} \times \mathbf{F}) \cdot \boldsymbol{\omega} \, \mathrm{d}t$$

$$= \mathbf{F} \cdot \mathrm{d}\mathbf{r}_{C} + M_{C}(\mathbf{F}) \, \mathrm{d}\varphi$$



②总 功
$$W = \int_{C_1}^{C_2} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r_C} + \int_{\varphi_1}^{\varphi_2} M_C d\varphi$$

作用于平面运动刚体上的力的功,等于与该力等效的、 作用在质心的力和力偶作功之和。

1. 质点的动能

设质点的质量为 m , 速度为 v , 则该质点的动能

$$T = \frac{1}{2}mv^2$$

- 即,质点的质量与其速度平方乘积的一半称为质点的动能。 动能是物体机械运动的一种度量,恒为正值。
 - 2. 质点系的动能

质点系的动能等于系统内所有质点动能的总和,用符号T表示,则有 1

 $T = \sum \frac{1}{2}mv^2 = \frac{1}{2}\sum mv^2$

国际单位制中,动能的常用单位是 kg·m²/s²,即 J。

- 3. 几种刚体运动的动能
 - (1) 平移刚体的动能

平移刚体各点的速度和质心速度 v_c 相同,M 表示刚体质量,则其动能

$$T = \frac{1}{2} \sum m v_C^2 = \frac{v_C^2}{2} \sum m = \frac{1}{2} M v_C^2$$

即,平移刚体的动能,等于刚体的质量与质心速度平方乘积的一半。

(2) 定轴转动刚体的动能

设刚体以角速度 ω 绕定轴 z 转动,以 m 表示刚体内任一点 A 的质量,以 r 表示 A 的转动半径,则该刚体的动能为

$$T = \frac{1}{2} \sum mv^2 = \frac{1}{2} \sum m(r\omega)^2 = \frac{\omega^2}{2} \sum mr^2$$

其中 $\sum mr^2 = J_z$ 是刚体对转轴 z 的转动惯量,故上式可写成

$$T = \frac{1}{2}J_z\omega^2$$

可见, 定轴转动刚体的动能, 等于刚体对转轴的转动惯量与 其角速度平方乘积的一半。

(3) 平面运动刚体的动能

刚体做平面运动时,其上任一点的速度为 ν ,平面运动刚体的角速度是 ω ,速度瞬心在P 点,刚体对瞬轴的转动惯量是 J_P 。对平行于瞬轴的质心轴的转动惯量是 J_C ,则该刚体的动能为

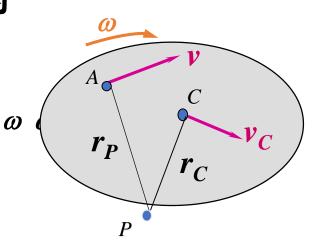
$$T = \sum_{P} \frac{1}{2} m v^2 = \sum_{P} \frac{1}{2} m (r_P \omega)^2 = \frac{1}{2} \omega^2 \sum_{P} m r_P^2 = \frac{1}{2} \omega^2 J_P$$

设刚体的质心 C 到速度瞬心 P 的距离是 r_C ,刚体的质量是M。

根据转动惯量的平行轴定理

$$J_P = J_C + Mr_C^2$$

$$T = \frac{1}{2}(J_C + Mr_C^2)\omega^2$$

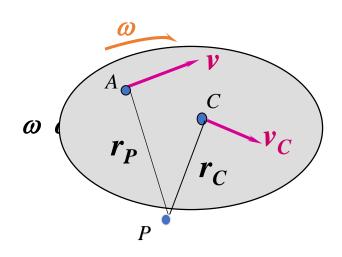


动 能

$$T = \frac{1}{2}(J_C + Mr_C^2)\omega^2$$

$$= \frac{1}{2}J_C\omega^2 + \frac{1}{2}M(\omega r_C)^2$$

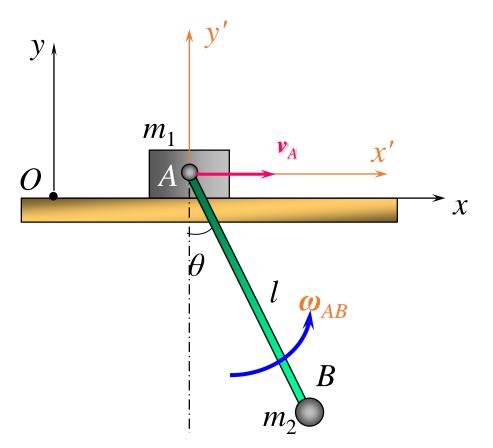
$$= \frac{1}{2}J_C\omega^2 + \frac{1}{2}Mv_C^2$$



质心形式的动能表达式:

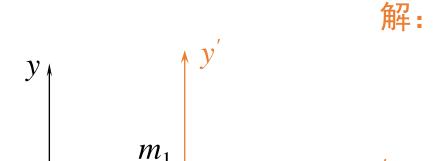
$$T = \frac{1}{2}Mv_{c}^{2} + \frac{1}{2}J_{c}\omega^{2}$$

平面运动刚体的动能,等于它以质心速度作平移时的动能加上相对于质心轴转动的动能。



例题 已知滑块A的 质量为 m_1 ,质点B的质 量为 m_2 ,AB杆的长度为 1,不计质量,以角速 度 ω_{AB} 绕 A点转动,滑 块的速度为v_A。试求系 统的动能。

动 能



(1) 运动分析与速度分析

滑块作直线运动,速度为 ν_A ; 杆AB作平面运动。以A为基点,质点B的速度为

$$v_{B} = v_{A} + v_{BA}$$
 $v_{BA} = l\omega_{AB}$
 $v_{Bx} = v_{A} + l\omega_{AB}\cos\theta$
 $v_{By} = l\omega_{AB}\sin\theta$

(2) 计算系统动能

滑块的动能

$$T_1 = \frac{1}{2} m_1 v_A^2$$

质点B的动能

$$T_2 = \frac{1}{2} m_2 v_B^2$$

$$= \frac{1}{2}m_2\left[(v_A + l\omega_{AB}\cos\theta)^2 + (l\omega_{AB}\sin\theta)^2\right]$$

系统的总动能

$$T = \frac{1}{2}(m_1 + m_2)v_A^2 + m_2lv_A\omega_{AB}\cos\theta + m_2l^2\omega_{AB}^2$$

1. 质点动能定理

设质量为 m 的质点 A , 在力作用下 F 沿曲线由 A_1 运动到 A_2 , 它的速度由 ν_1 变为 ν_2 。

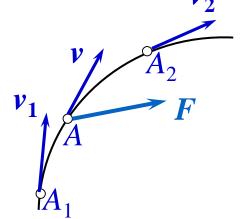
(1) 微分形式

$$m\boldsymbol{a} = m \frac{\mathrm{d}\boldsymbol{v}}{\mathrm{d}t} = \boldsymbol{F}$$

$$m \, \mathrm{d} \mathbf{v} = \mathbf{F} \, \mathrm{d} t$$

两边点乘速度 , 得

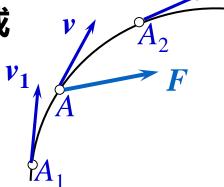
$$m\mathbf{v} \cdot d\mathbf{v} = \mathbf{F} \cdot \mathbf{v} dt$$



$$m\mathbf{v} \cdot d\mathbf{v} = \mathbf{F} \cdot \mathbf{v} dt$$

上式右端就是作用力的元功 δW ,左端可改写成

$$m\mathbf{v} \cdot d\mathbf{v} = md(\mathbf{v} \cdot \mathbf{v})/2 = d(mv^2/2),$$



从而得

$$d(\frac{1}{2}mv^2) = \delta W$$

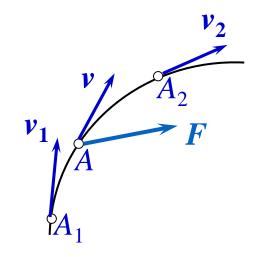
即,质点动能的增量等于作用于质点上的力的元功,这就是质点动能定理的微分形式。

$$d(\frac{1}{2}mv^2) = \delta W$$

(2) 积分形式

将微分形式沿路程 A_1A_2 积分,得

$$\frac{1}{2}mv_2^2 - \frac{1}{2}mv_1^2 = W$$



式中 W 表示力 F 在路程 A_1A_2 中的功。

可见,质点动能的改变量,等于作用于质点的合力 所作的功。这就是质点动能定理的积分形式。

- 2. 质点系动能定理
- (1) 微分形式

将质点系中的所有质点的动能定理的微分方程相加得

$$\sum d(\frac{mv^2}{2}) = \sum \delta W$$

因
$$\sum d(\frac{mv^2}{2}) = d\sum (\frac{mv^2}{2}) = dT$$
 其中 T 是质点系动能。

故上式可写成

$$dT = \sum \delta W$$

即,质点系动能的增量等于作用于质点系各力的元功的代数和,这就是质点系动能定理的微分形式。

(2) 积分形式

微分形式 $dT = \sum \delta W$

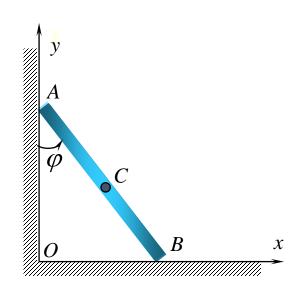
将微分形式积分,得

$$T_2 - T_1 = \sum W$$

式中 T_1 、 T_2 分别代表某一运动过程中开始和终了时质点系的动能。

质点系的动能的改变量,等于质点系的各力作功的 代数和。这就是质点系动能定理的积分形式。

例题:均质细杆 AB 的质量是 m ,长度是 2l ,放在铅直面内,两端分别沿光滑的铅直墙壁和光滑的水平地面滑动。假设杆的初位置与墙成交角 φ_0 ,初角速度等于零。试求杆沿铅直墙壁下滑时的角速度和角加速度。

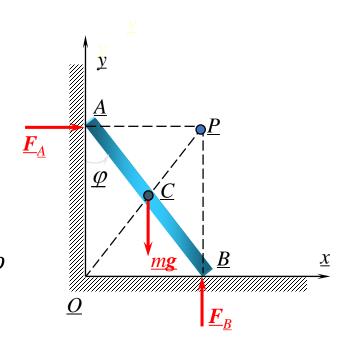


- 方法一: 刚体平面运动微分方程
- 方法二: 动能定理微分形式

$$dT = d(\frac{1}{2}mv_C^2 + \frac{1}{2}J_C\omega^2) = \frac{4}{3}ml^2\omega d\omega$$

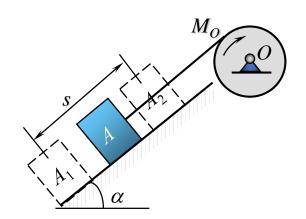
$$\sum \delta W = -mg \, \mathrm{d} \, y_{\mathrm{C}} = mgl \sin \varphi \, \mathrm{d} \, \varphi$$

代入
$$dT = \sum \delta W$$
 得 $\frac{4}{3} l\omega d\omega = g \sin \varphi d\varphi$



解得 $\ddot{\varphi} = \frac{3g}{4l} \sin \varphi$, 积分得杆 AB 的角速度。

例题 运送重物用的卷扬机如图 (a) 所示。已知鼓轮重 G_1 , 半径是 r,对转轴 O 的回转半径是 ρ 。在鼓轮上作用着恒定转矩 M_O ,使重 G_2 的物体 A 沿倾角为 α 的直线轨道向上运动。已知物体 A 与斜面间的动摩擦系数是 f 。假设系统从静止开始运动,绳的倾斜段与斜面平行,绳的质量和轴承 O 的摩擦都忽略不计。试求物体 A 沿斜面上升距离 s 时物体 A的速度和加速度。

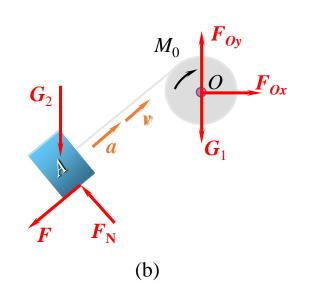


解:

取鼓轮、绳索和物体 A 组成的系统为研究对象。

系统从静止开始运动的,初动能 T_1 = 0。。

在重物上升的单向路程 $\sigma = s$ 时,用 ν 表示这时物体的速度大小,则鼓轮的角速度大小 $\omega = \nu/r$,从而计算系统的动能 T_2 如下



$$T_{2} = \frac{1}{2} J_{o} \omega^{2} + \frac{1}{2} \frac{G_{2}}{g} v^{2} = \frac{1}{2} (\frac{G_{1}}{g} \rho^{2}) (\frac{v}{r})^{2} + \frac{1}{2} \frac{G_{2}}{g} v^{2}$$
$$= \frac{v^{2}}{2g} (\frac{\rho^{2}}{r^{2}} G_{1} + G_{2})$$

$$T_1 = 0$$
, $T_2 = \frac{v^2}{2g} (\frac{\rho^2}{r^2} G_1 + G_2)$

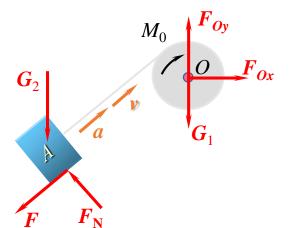
在物体 A 上升 s 路程中,作用在系统上的力的总功为

$$\sum W = M_o \varphi - G_2 \sin \alpha s - Fs$$

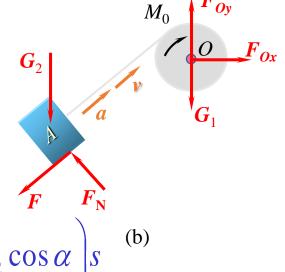
$$= M_o \frac{s}{r} - G_2 \sin \alpha s - G_2 f \cos \alpha s$$

根据 $T_2 - T_1 = \sum W$,有

$$\frac{v^2}{2g}\left(\frac{\rho^2}{r^2}G_1 + G_2\right) - 0 = \left(\frac{M_O}{r} - G_2\sin\alpha - fG_2\cos\alpha\right)s$$







$$\frac{v^2}{2g}\left(\frac{\rho^2}{r^2}G_1 + G_2\right) - 0 = \left(\frac{M_o}{r} - G_2\sin\alpha - fG_2\cos\alpha\right)s$$
 (b)

由此求出物体 A 的速度

$$v = \sqrt{\frac{2[M_0 - G_2 r(\sin \alpha + f \cos \alpha)]rgs}{G_1 \rho^2 + G_2 r^2}}$$

求物体 A 的加速度

$$\frac{v^2}{2g}\left(\frac{\rho^2}{r^2}G_1 + G_2\right) - 0 = \left(\frac{M_O}{r} - G_2\sin\alpha - fG_2\cos\alpha\right)s$$

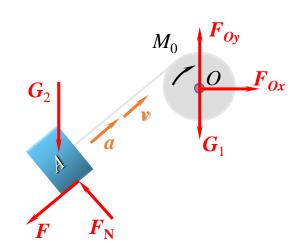
把s看作变值,两端对时间t求导,有

$$\frac{2v}{2g} \times \frac{\mathrm{d}v}{\mathrm{d}t} \left(\frac{\rho^2}{r^2} G_1 + G_2\right) = \left(\frac{M_o}{r} - G_2 \sin \alpha - fG_2 \cos \alpha\right) \frac{\mathrm{d}s}{\mathrm{d}t}$$

考虑到在直线运动中 dv/dt = a,

ds / dt = v, 故物体 A 的加速度

$$a = \frac{M_O - G_2 r(\sin \alpha + f \cos \alpha)}{G_1 \rho^2 + G_2 r^2} rg$$



解法二: 动量矩定理

取鼓轮、绳索和物体 A 组成的系 统为研究对象, 写出总的动量矩:

$$L_O = J_O \omega + r \frac{G_2}{g} v = \left(\frac{G_1}{gr} \rho^2 + r \frac{G_2}{g}\right) v$$



$$\frac{\mathrm{d}L_O}{\mathrm{d}t} = \frac{\mathrm{d}\left[\left(\frac{G_1}{gr}\rho^2 + r\frac{G_2}{g}\right)v\right]}{\mathrm{d}t} = M_O - G_2 r \sin\alpha - fG_2 r \cos\alpha$$

得到A的加速度:
$$a = \frac{\mathrm{d}v}{\mathrm{d}t} = \frac{M_O - G_2 r(\sin \alpha + f \cos \alpha)}{G_1 \rho^2 + G_2 r^2} rg$$

上式整理得到:

$$\frac{\mathrm{d}v}{\mathrm{d}s}\frac{\mathrm{d}s}{\mathrm{d}t} = \frac{d\left(\frac{1}{2}v^2\right)}{ds} = \frac{M_O - G_2r(\sin \alpha + f\cos \alpha)}{G_1\rho^2 + G_2r^2}rg$$

分离变量,积

分离变量,积
分可求得速度:
$$v = \sqrt{\frac{2[M_O - G_2 r(\sin \alpha + f \cos \alpha)]rgs}{G_1 \rho^2 + G_2 r^2}}$$

势力场·势能·机械能守恒定理

力场—— 一物体在某空间内都受到一个大小和方向完全由 所在位置确定的力作用,这部分空间称为力场。

$$F = F(r_A)$$

有势力——力的功只决定于作用点的始末位置,而与运动路 径无关的力统称为有势力(或保守力)。

$$W = W(\boldsymbol{r}_A^0, \boldsymbol{r}_A)$$

势力场(或保守力场)——有势力形成的力场称为势力场。

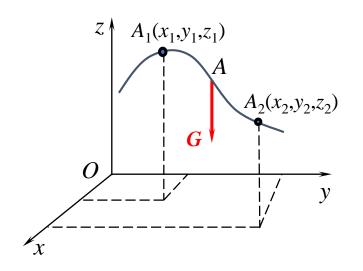
勢能 V

在势力场中任选一点 A_0 ,作为势能零点,则在场中另一点A处的势能就等于由点A运动到势能零点 A_0 的过程中,有势力所作的功 $W_{(A \to A_0)}$ 。 即有

$$V = W_{(A \rightarrow A_0)}$$

- 2. 几种常见势力场的势能
 - (1) 重力场中的势能

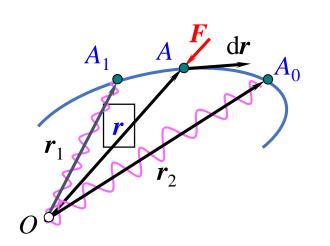
 \mathbf{n}_{A_2} 点为势能零点,则 在重力场 A 处的势能为



$$V = W_{(A \to A_2)} = G(z - z_2) = Gh$$

(2) 弹性力场中的势能

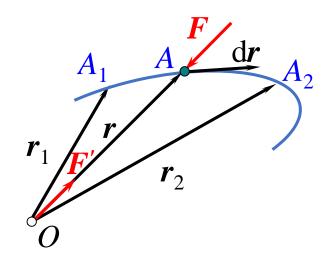
设弹簧在 A 和 A_0 位置的变形分别为 λ 和 λ_2 ,取 A_0 点为势能零点,则在弹力场 A 处的势能为



$$V = W_{(A \to A_0)} = \frac{k}{2} (\lambda^2 - \lambda_0^2)$$

(3) 牛顿引力场

通常取无穷远处 $(r_{\infty} = \infty)$ 作 为势能零点 A_0 ,利用牛顿引力 的功的表达式



$$W = -\int_{r_1}^{r_{\infty}} f \frac{Mm}{r^2} dr = fMm(\frac{1}{r_{\infty}} - \frac{1}{r_1}) = -fMm\frac{1}{r_1}$$

即得在牛顿引力场中,矢径为 r_1 的 A 处的势能为

$$V = -\frac{fMm}{r_1}$$

3. 势能函数

在一般情况下,质点的势能可以表示成质点位置坐标x、y、z的单值连续函数,即

$$V = V(x, y, z)$$

它称为势能函数。

● 等势面与零势面

势力场中,

$$V(x, y, z) = 常数$$

所确定的曲面称为等势面;

$$V(x, y, z) = \mathbf{0}$$

所确定的曲面称为零势面。

势力场•势能•机械能守恒定理

机械能: 动能T与势能V之和, 即T+V

动能定理:

$$T_2$$
- T_1 = W_{12} — 有势力作功

有势力作功:

$$W_{12} = V_1 - V_2$$

因此: $T_2 - T_1 = V_1 - V_2$

即:
$$T_1 + V_1 = T_2 + V_2$$

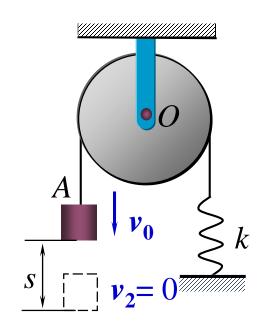
动能 势能 机械能 T_1 V_1 T_1+V_1

 $T_{2} V_{2} T_{2}+V_{2}$

当作功的力都是有势力时,质点系的机械能保持不

变。这一结论称为机械能守恒定理。

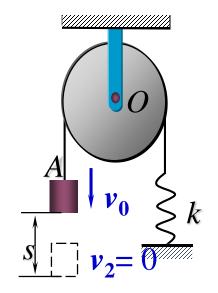
例题 如图所示质量为 m 的物块 A 悬挂于不可伸长的绳子上,绳子跨过滑轮与铅直弹簧相连,弹簧刚度系数为 k。设滑轮的质量为 M ,并可看成半径是 r 的均质圆盘。现在从平衡位置给物块 A 以向下的初速度 v_0 ,试求物块 A由此位置下降的最大距离 s。弹簧和绳子的质量不计。



解: 取整个系统作为研究对象。系统运动过程中作功的力为有势力(重力和弹性力),故可用机械能守恒定理求解。

取物块 A的平衡位置作为初位置, 弹簧的初变形 $\lambda_1 = \lambda_s = mg/k$,物块 A有 初速度 $\nu_1 = \nu_0$,故系统初动能

$$T_1 = \frac{1}{2}m{v_0}^2 + \frac{1}{2}(\frac{1}{2}Mr^2)(\frac{v_0}{r})^2 = \frac{1}{4}(2m+M){v_0}^2$$



取初始平衡位置为势能零点,于是,系统的初势能:

$$V_1 = 0$$

以物块 A 的最大下降点作为末位置,则弹簧的末变形 $\lambda_2 = \lambda_s + s$ 。 末位置势能为:

$$V_2 = \frac{k}{2}[(s + \lambda_s)^2 - \lambda_s^2] - mgs$$

在初始平衡位置有

$$mg = k\lambda_{\rm s}$$

所以

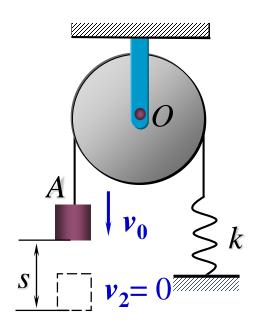
$$V_2 = \frac{k}{2}s^2$$

系统的末动能

$$T_2 = 0$$

应用机械能守恒定理的式 $T_1+V_1=T_2+V_2$ 有

$$\frac{1}{4}(2m+M)v_0^2 = \frac{k}{2}s^2$$

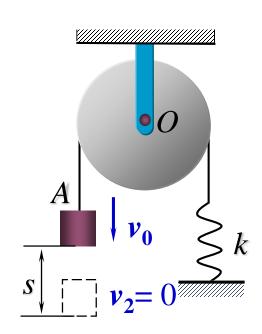


应用机械能守恒定理的式 $T_1+V_1=T_2+V_2$ 有

$$\frac{1}{4}(2m+M)v_0^2 = \frac{k}{2}s^2$$

从而求得物块 A的最大下降距离

$$s = \sqrt{\frac{2m + M}{2k}} v_0$$



动力学综合问题分析

基于牛顿定律 推导出的动力 学普遍定理 动量定理

 $\frac{\mathrm{d}\boldsymbol{p}}{\mathrm{d}t} = \sum \boldsymbol{F}_i^{(\mathrm{e})}$

动量矩定理

 $\frac{\mathrm{d}\boldsymbol{L}_{O}}{\mathrm{d}t} = \sum \boldsymbol{M}_{O}(\boldsymbol{F}_{i}^{(\mathrm{e})})$

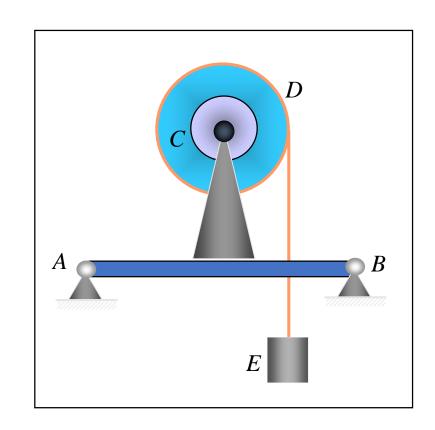
动能定理

 $dT = \sum \delta W$

- 三大定理都是基于牛顿定律,数学上存在等价性。因此,同一动力学问题,可以用不同的方法来分析和求解。
- ▼ 求速度: 优先考虑采用积分形式的定理;
- 求加速度: 优先考虑采用微分形式的定理;
- 注意运用**守恒**条件(动量守恒、动量矩守恒、机械能守恒);
- 补充**运动学关系**,使动力学方程组闭合。

动力学综合问题分析

例题 起重装置由均质鼓轮 D (半径为R, 重为 W_1) 及均 质梁AB (长l=4R, 重 $W_2=W_1$) 组成,鼓轮通过电机C(质量 不计)安装在梁的中点,被 提升的重物E重 $W = \frac{1}{4}W_1$ 。电 机通电后的驱动力矩为M. 求重物 E 上升的加速度 a 及支 座A, B的约束力 F_{NA} 及 F_{NB} 。



动力学综合问题分析

解: (1) 求加速度a

对系统整体应用动能定理

$$T = \frac{1}{2}J_D\omega^2 + \frac{1}{2}\frac{W}{g}v^2$$

其中
$$J_D = \frac{1}{2} \frac{W_1}{q} R^2, W = \frac{W_1}{4}$$

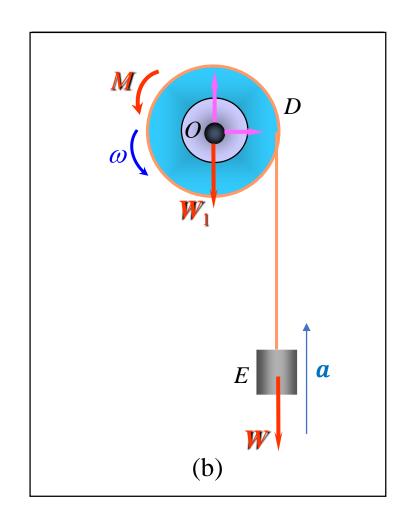
$$\omega = \frac{v}{R}$$

则有

$$T = \frac{3}{8} \frac{W_1}{g} v^2$$

元功为

$$\delta W = M d\varphi - W ds = (\frac{M}{R} - W) ds$$



代入动能定理微分形式

$$dT = \delta W$$

$$d(\frac{3}{8}\frac{W_1}{g}v^2) = (\frac{M}{R} - W)ds$$

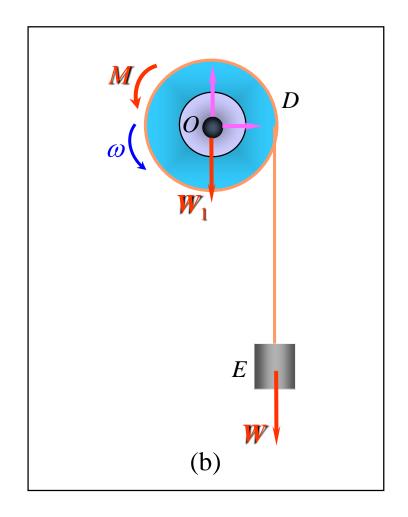
$$\frac{3}{4}\frac{W_1}{g}vdv = (\frac{M}{R} - W)ds$$

两边同除以dt, 并且有

$$a = \frac{\mathrm{d}v}{\mathrm{d}t}$$
, $v = \frac{\mathrm{d}s}{\mathrm{d}t}$

$$\mathbf{NJ} \qquad \frac{3}{4} \frac{W_1}{g} a = (\frac{M}{R} - W)$$

$$a = \frac{4M/R - W_1}{3W_1}g$$



方法二: 动量矩定理求重物上升加速度*a。*

将鼓轮D,重物E及与鼓轮固结的电机 转子看成一个整体

对固定点⊘的动量矩可以表示为

$$L_O = J_D \omega + R \frac{W}{g} (\omega R)$$

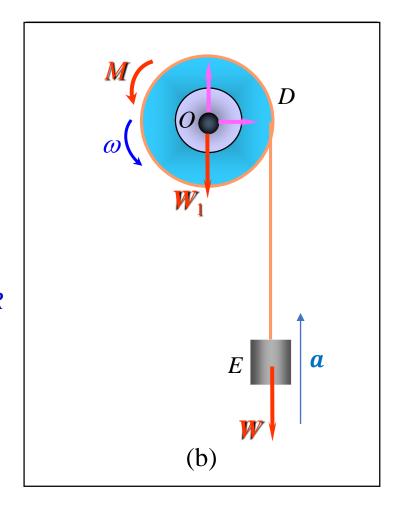
根据动量矩定理
$$\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}\left[(J_D + \frac{W}{g}R^2)\omega\right] = M - WR$$

$$J_D = \frac{1}{2} \frac{W_1}{g} R^2$$

解得

$$\dot{\omega} = \frac{4M/R - W_1}{3W_1} \cdot \frac{g}{R}$$

$$a = \frac{4M/R - W_1}{3W_1} g$$



2. 求支座A的约束力 F_{NA}

考虑整个系统(图c),受力分析,注意 驱动力矩为*M* 系统内力。

对点B应用动量矩为

$$L_O = BC \cdot \frac{W_1}{g} \cdot 0 + J_D \omega - \left(\frac{l}{2} - R\right) \frac{W}{g} (\omega R)$$

对点B应用动量矩定理得

$$\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t} \left[J_D \omega - \frac{W}{g} R \omega (\frac{l}{2} - R) \right] =$$

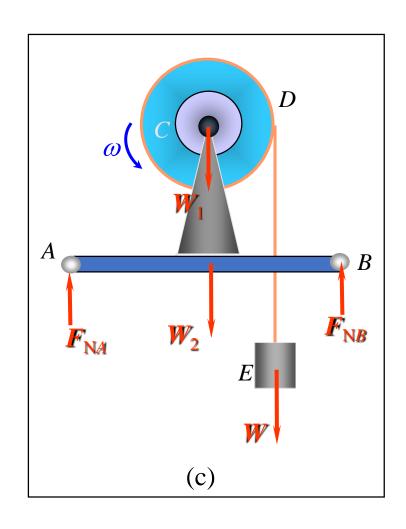
$$(W_1 + W_2) \frac{l}{2} + W(\frac{l}{2} - R) - F_{NA}l$$

解得

$$F_{NA} = \frac{1}{2}(W_1 + W_2) + W(\frac{1}{2} - \frac{R}{l}) -$$

$$\int_{D} -\frac{W}{g} R(\frac{l}{2} - R) \left| \frac{\dot{\omega}}{l} \right|$$

其中
$$\dot{\omega} = \frac{4M/R - W_1}{3W_1} \cdot \frac{g}{R}$$



3. 求支座B的约束力 F_{NB}

方法一:考虑整个系统,对点A应用动量 矩定理得

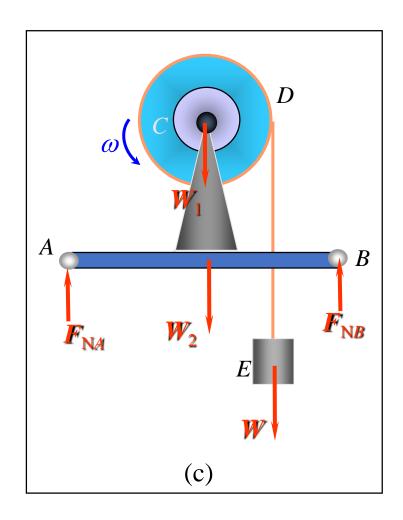
方法二:在铅直方向,对整个系 统应用动量定理

$$\frac{W}{g}R\alpha = F_{NA} + F_{NB} - W_1 - W_2 - W$$

解得

$$F_{NB} = W_1 + W_2 + W - F_{NA} + \frac{W}{g} R \dot{\omega}$$

其中
$$\dot{\omega} = \frac{4M/R - W_1}{3W_1} \cdot \frac{g}{R}$$



作业 习题 12-9, 12-11,12-12, 12-15,12-16, 12-18

