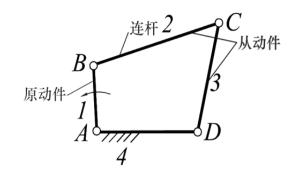
第4章 平面连杆机构

基本内容

- 1.连杆机构的基本概念
 - ①铰链四杆机构的基本形式、应用及演化
 - ②平面四杆机构的特性
- 2.平面连杆机构的设计

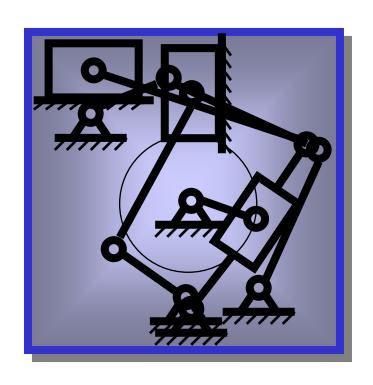
学习重点

- 1.连杆机构的特性;
- 2.图解法设计平面四杆机构。



铰链四杆机构

连杆机构特点:



连杆机构—低副机构

优点:

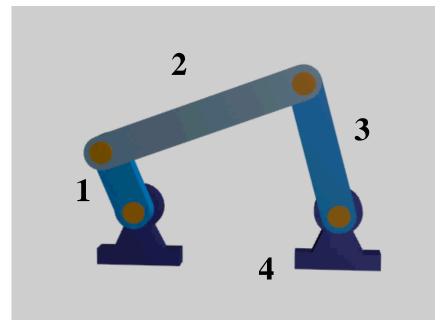
- 1.面接触,压强小,承受大载荷;
- 2.通过改变各构件相对 长度,可使从动件获得 不同的运动规律;
- 3.可实现各种不同的轨 迹要求。

缺点:

- 1.运动链长,产生累积误差大,效率低;
- 2.存在动载荷,不宜高速传动。

第4章 平面连杆机构

- 4.1 铰链四杆机构的基本类型及其演化
- 4.1.1 铰链四杆机构的基本类型



铰链四杆机构的组成:

构件1,3---连架杆

构件 2 --- 连杆

构件 4 --- 机架

曲柄:能作整周转动的连架杆

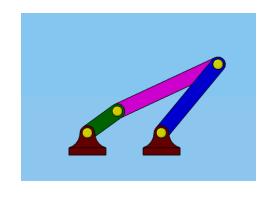
摇杆: 只能在一定角度范围内摆动的连架杆

连杆:连接两连架杆,作平面运动

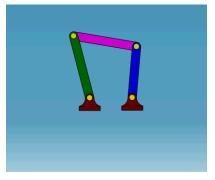
周转副:组成转动副的两构件能作整周相 对转动,该转动副称为周转副。

摆转副:组成转动副的两构件不能作整周相对转动的转动副称为摆转副。

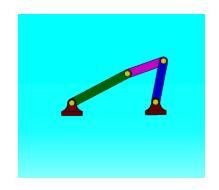
基本型式:





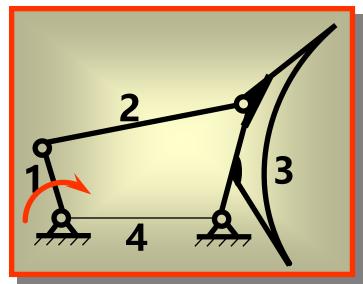


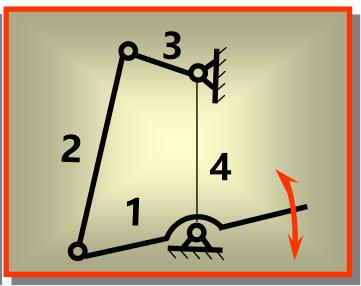
2.双曲柄机构



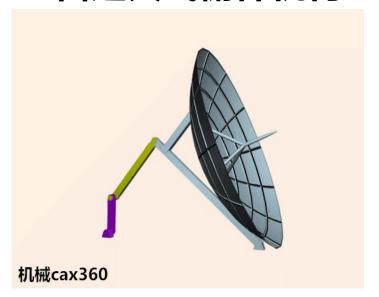
3.双摇杆机构

1.曲柄摇杆机构





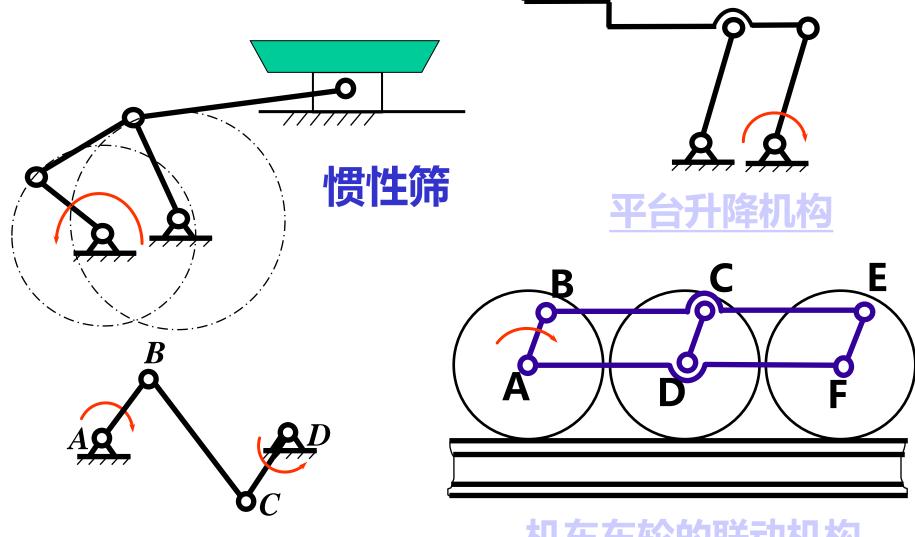
雷达天线俯仰机构



缝纫机的脚踏板机构



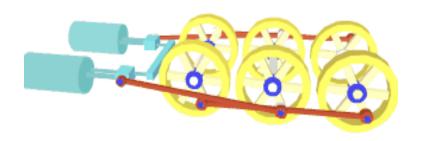
2.双曲柄机构



车门开闭机构

机车车轮的联动机构

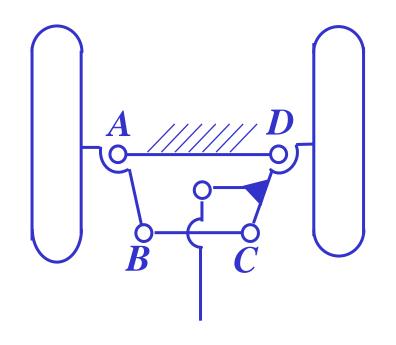
加工教育

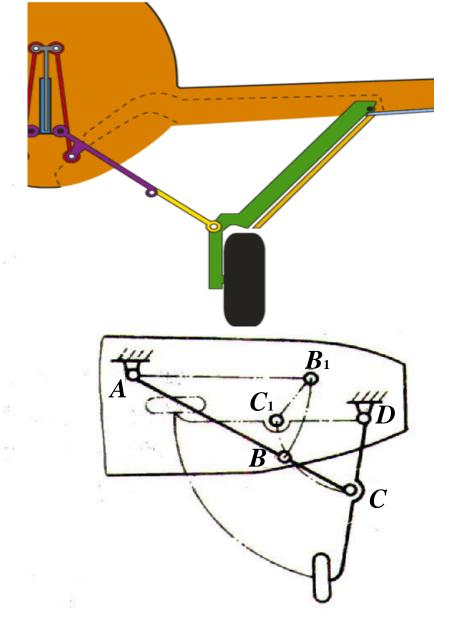




3.双摇杆机构

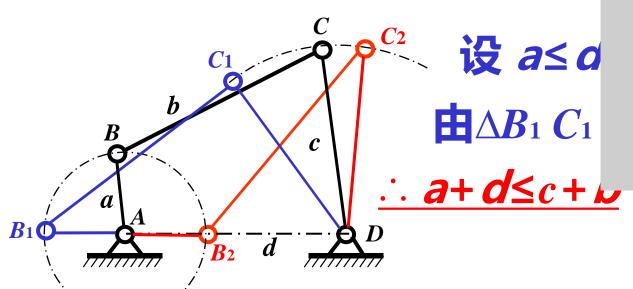
汽车、拖拉机的转向机构

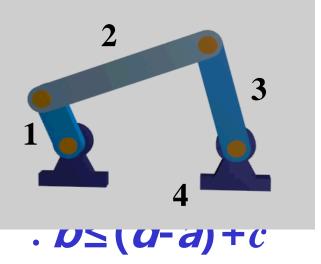




飞机起落架机构

4.1.2 铰链四杆机构曲柄存





∴ *a*+ *b*≤ *d*+*c*

 $\because c \leq (d-a)+b$

∴ a+c ≤ *d*+ *b*

若设d≤a, 同理可得 d+a≤c+b d+b≤c+a d+c≤a+b 得d≤a, d≤b, d≤c 即 d为最短杆

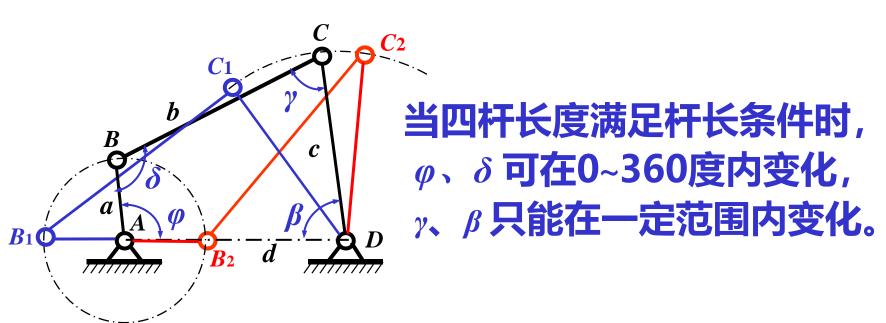
得 a≤b a≤c :.. a a≤d 即a为最短杆

铰链四杆机构曲柄存在条件:

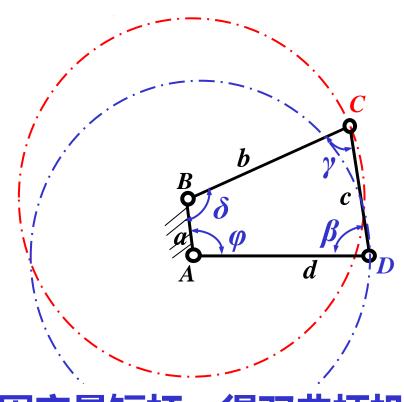
1.最短杆与最长杆长度之和 小于或等于其余两杆长度之和。

存在曲柄的 必要条件 (杆长条件)

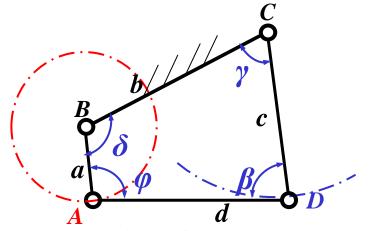
2.曲柄和机架中必有一杆为最短杆。



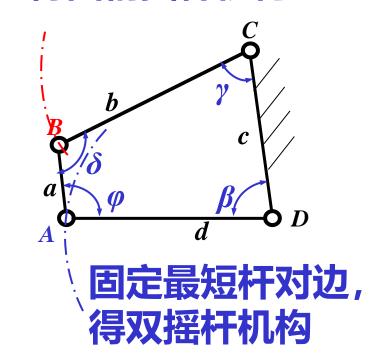
当四杆长度不满足杆长条件时,无论固定任何杆件 均得双摇杆机构

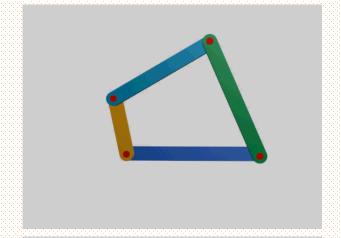


固定最短杆,得双曲柄机构



固定最短杆的邻边, 得曲柄摇杆机构







得曲柄摇杆机构;

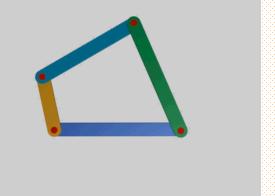


得双曲柄机构;

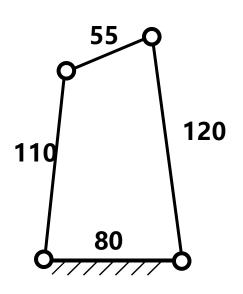
3.固定最短杆对边:

得双摇杆机构。





例: 判定习题4-5 (d) 四杆机构的类型



四杆长度满足杆长条件, 现取最短杆的对边杆为机架, 为双摇杆机构。

例2.已知: 机构尺寸如图, AD为机架。试问:

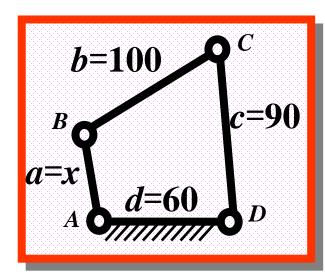
- ①若此机构为曲柄摇杆机构,求LAR取值范围;
- ②若此机构为双曲柄机构,求L,取值范围;
- ③若此机构为双摇杆机构,求 LAB 取值范围。

解: ①曲柄摇杆机构,曲柄应为最短杆,最短杆的邻边为机架。

$$L_{AB} + L_{BC} \leq L_{CD} + L_{AD}$$

$$10 \leq L_{AB} \leq 50 \text{mm}$$

②双曲柄机构, AD应为最短杆。



若
$$L_{AB}$$
 长度居中,则 L_{AD} + L_{BC} \leqslant L_{AB} + L_{CD} \therefore L_{AB} \geqslant 70mm

若
$$L_{AB}$$
 长度最长,则 L_{AD} + L_{AB} \leqslant L_{BC} + L_{CD} \therefore L_{AB} \leqslant 130mm
其结果应为 70 \leqslant L_{AB} \leqslant 130mm

③双摇杆机构,若满足杆长条件,应取最短杆对边作机架,显然题义不符合要求。按最短杆+最长杆>其余两杆之和,无论哪个构件作机架都为双摇杆机构。

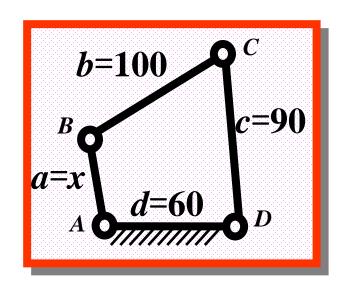
$$L_{AB}$$
最短,则 L_{AB} + L_{BC} > L_{CD} + L_{AD} : L_{AB} >50mm

$$L_{AB}$$
居中,则 $L_{AD}+L_{BC}>L_{CD}+L_{AB}$: $L_{AB}<70$ mm

$$L_{AB}$$
最长,则 $L_{AB} + L_{AD} > L_{CD} + L_{BC}$: $L_{AB} > 130$ mm

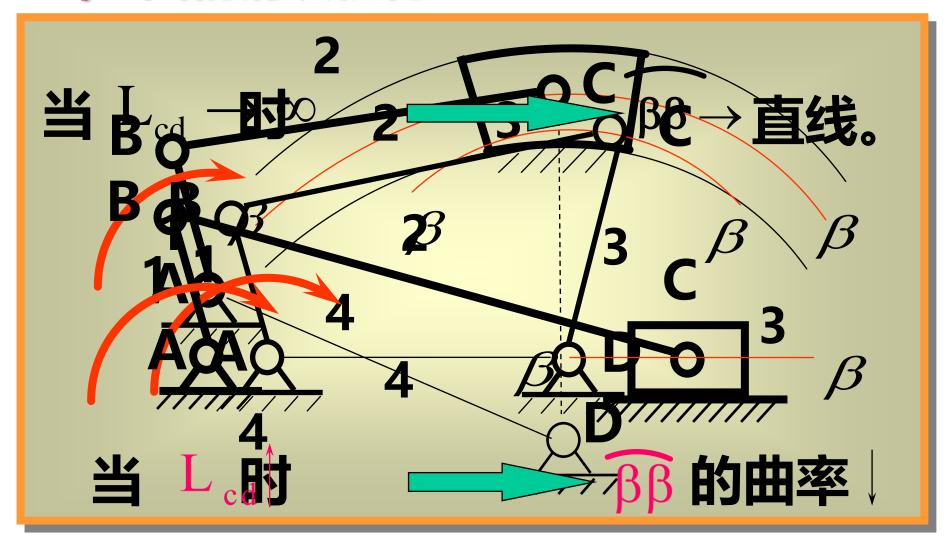
结果为: 50<L_{AB}<70mm

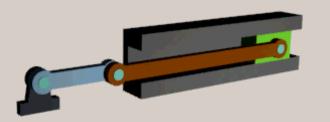
或130
$$<$$
 L_{AB} \le $L_{BC}+L_{CD}+L_{AD}=250$ mm。



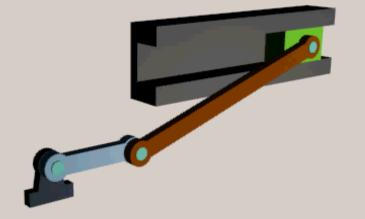
4.1.3 铰链四杆机构的演化

- 1、改变构件形状和相对尺寸
- 1) 曲柄滑块机构



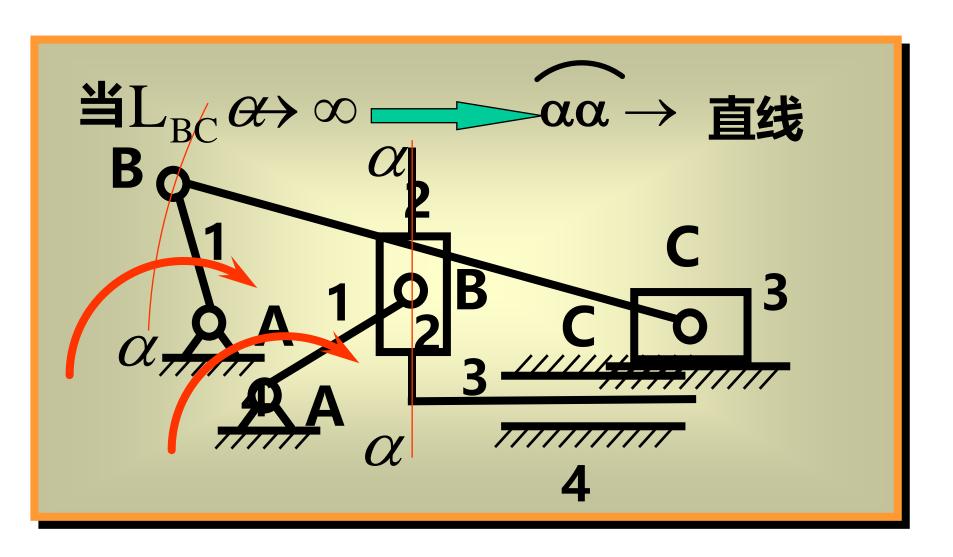


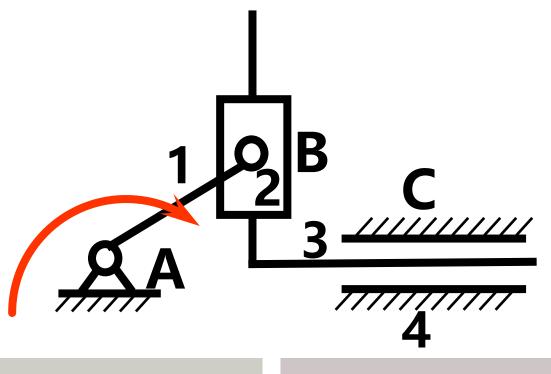
对心曲柄滑块机构

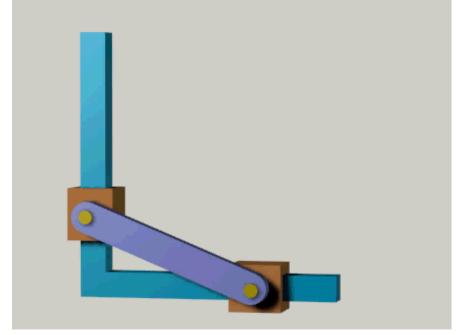


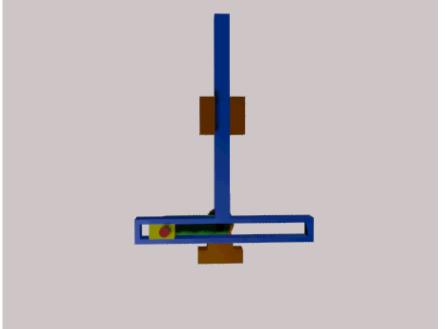
偏心曲柄 滑块机构

2) 双滑块机构

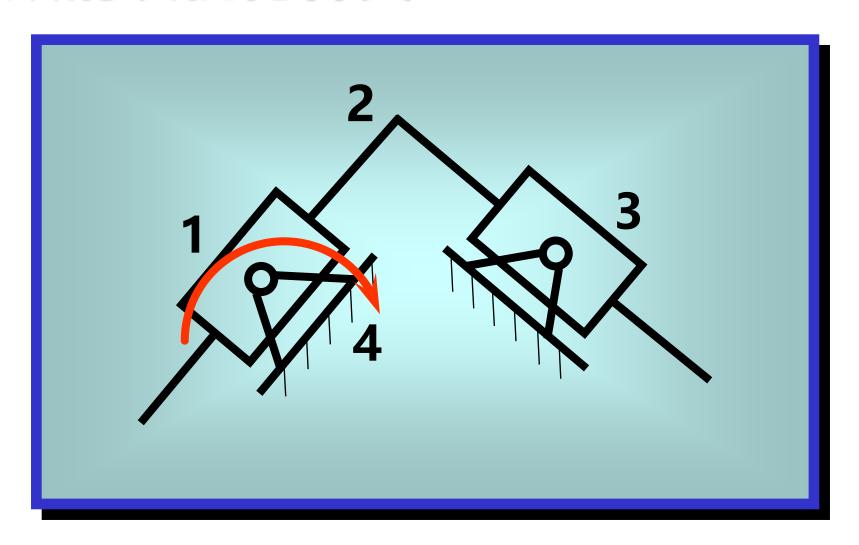




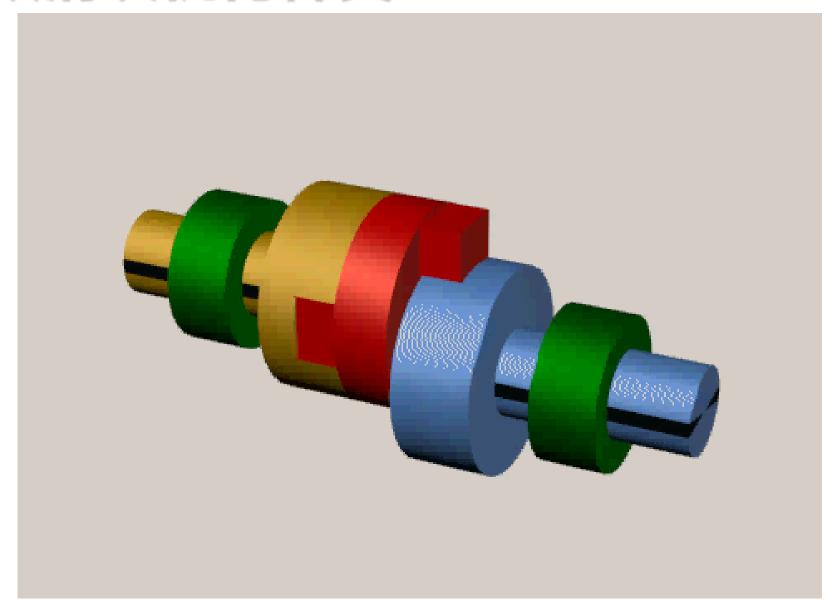




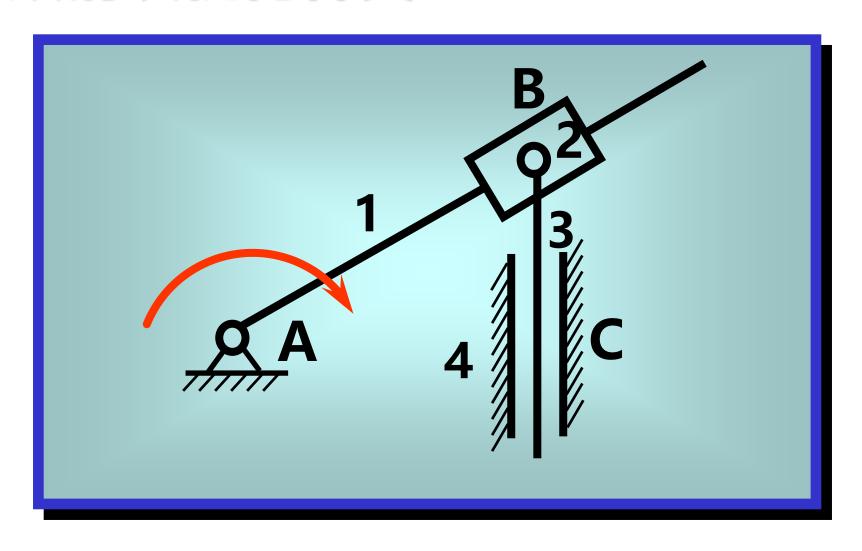
双滑块机构种类:



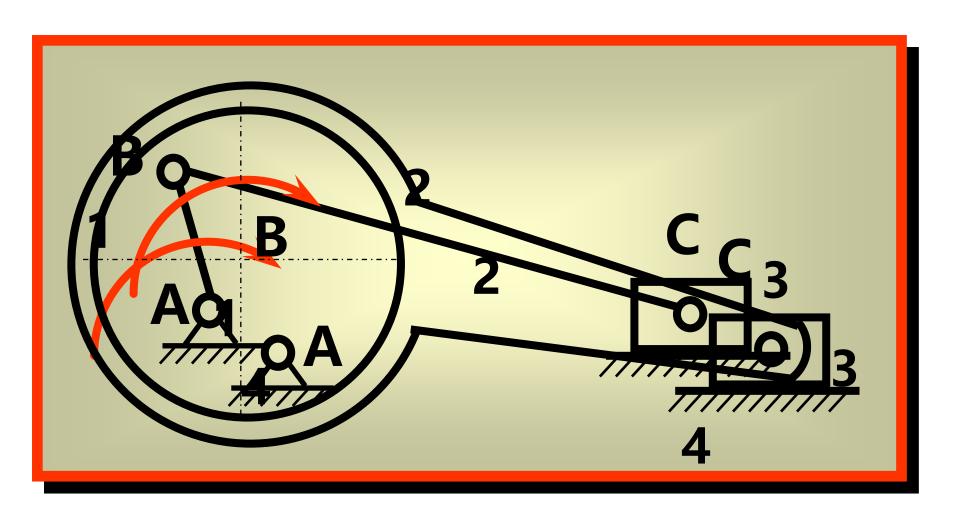
双滑块机构种类:



双滑块机构种类:

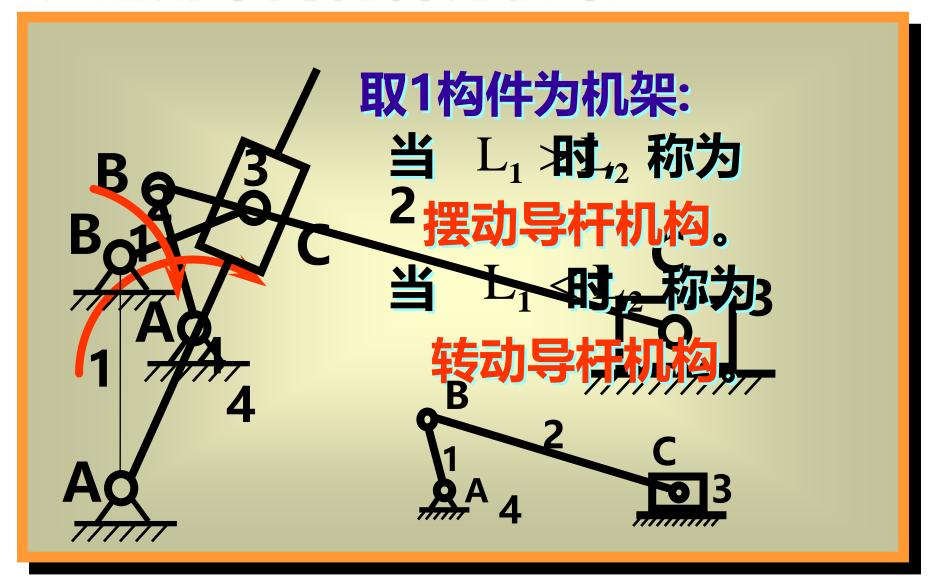


2、偏心轮机构

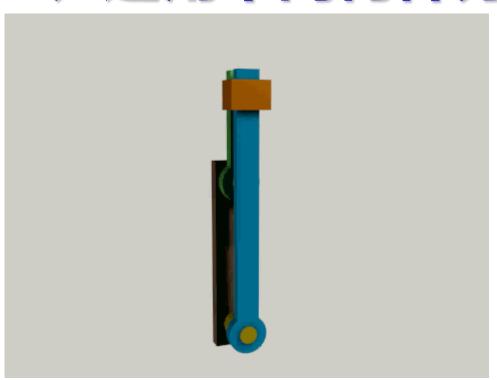


将B点转动副扩大

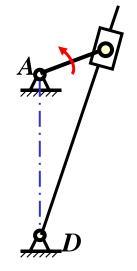
3、选用不同构件为机架



3、选用不同构件为机架



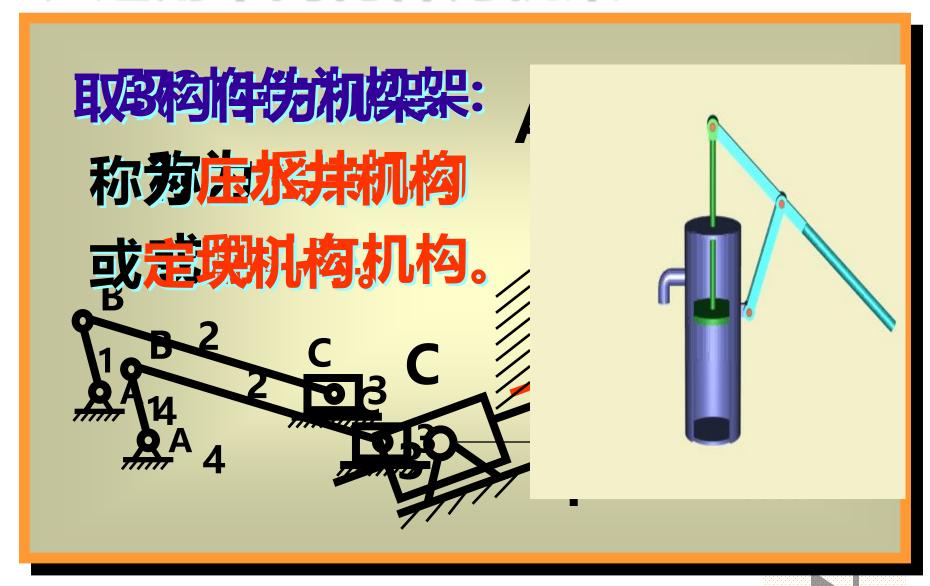
摆动导杆机构



转动导杆机构

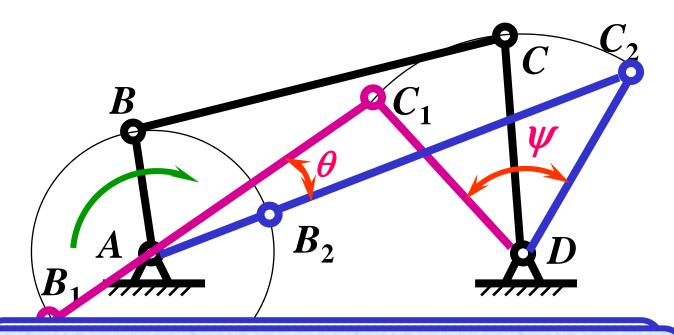


3、选用不同构件为机架



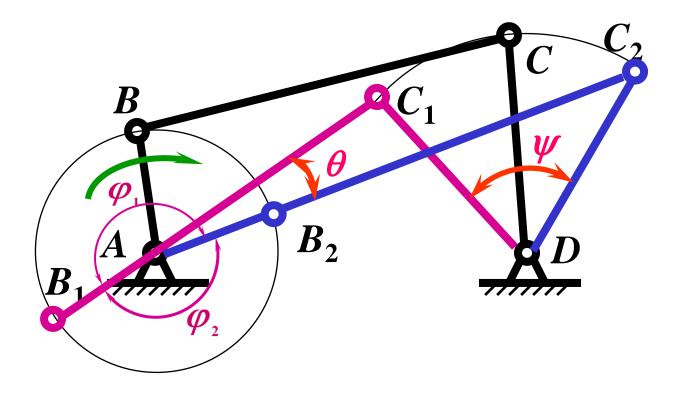
4.2 铰链四杆机构的传动特性

4.2.1 急回特性 原动件为曲柄



极位夹角 *θ*: 当机构处于极位时对应曲柄 两位置之间所夹锐角称为极位夹角,用 *θ*表示。 –为摇杆在两极限位置的摆角。

行程速度变化系数K



$$\Rightarrow: K = \frac{v_2}{v_1} = \frac{\widehat{c_1 c_2}/t_2}{\widehat{c_1 c_2}/t_1} = \frac{t_1}{t_2}$$

$$=\frac{\boldsymbol{\varphi}_{1}/\boldsymbol{\omega}_{1}}{\boldsymbol{\varphi}_{2}/\boldsymbol{\omega}_{1}}=\frac{\boldsymbol{\varphi}_{1}}{\boldsymbol{\varphi}_{2}}=\frac{180^{\circ}+\boldsymbol{\theta}}{180^{\circ}-\boldsymbol{\theta}}$$

$$\therefore K = \frac{180^{\circ} + \theta}{180^{\circ} - \theta}$$

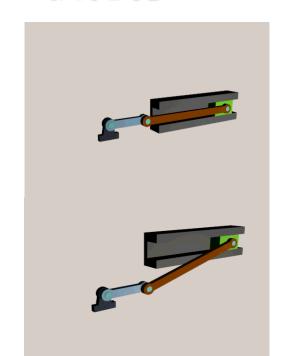
K----称为行程速度变化系数

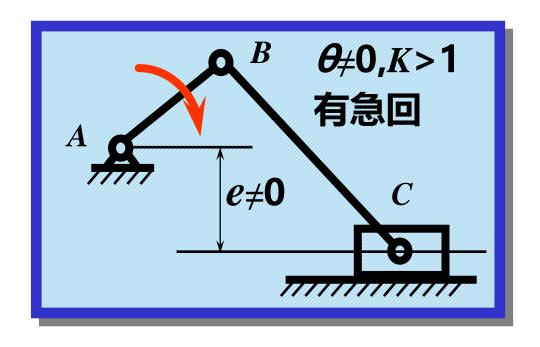
上式可导出:

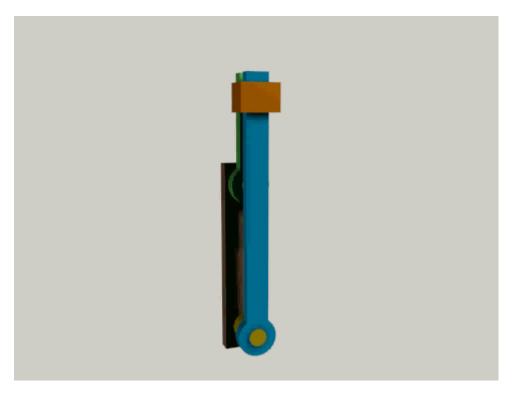
$$\theta = 180^{\circ} \cdot \frac{K-1}{K+1}$$

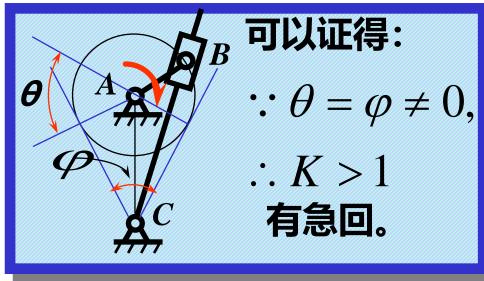
K>1有急回运动; K^{\uparrow} θ 急回运动显著

具有急回运动 机构有:



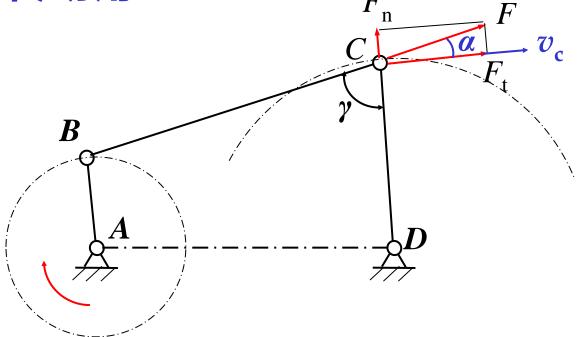






4.2.2 压力角和传动角

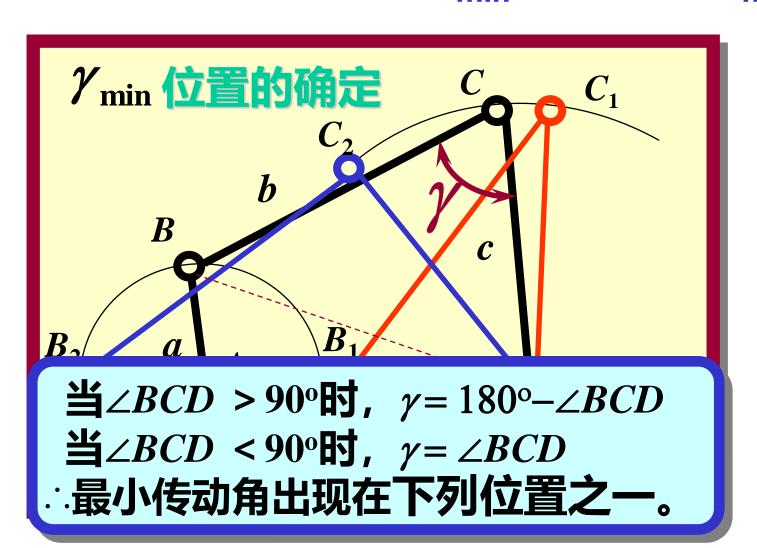
从动件 C 点受力 方向与该点的速 度方向所夹的锐 角称为压力角α

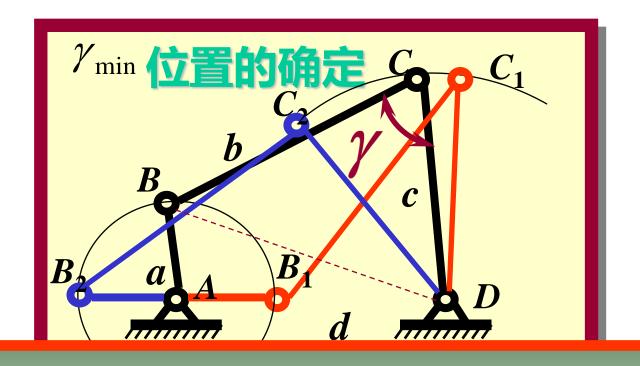


 F_{t} 是推动摇杆运动的有效分力, $F_{t} = F \cos \alpha$ 压力角的余角 γ 称为传动角, $\gamma = 90^{\circ} - \alpha_{o}$ (γ 即连杆与摇杆之间所夹的锐角)

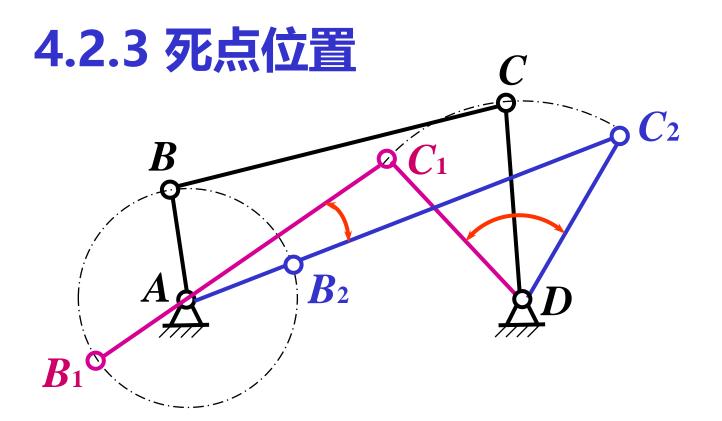
压力角越小或传动角越大,机构传力性能越好。

应限制传动角的最小值γ_{min},一般要求γ_{min}≥40°

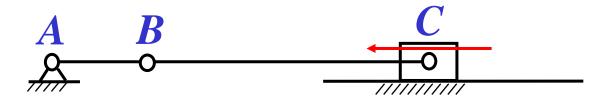




∴γ_{min}出现在曲柄与机架共线的两位置之一。



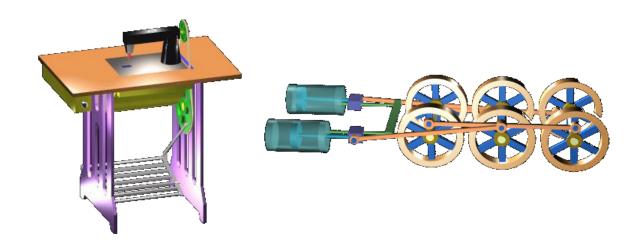
如摇杆是原动件,摇杆摆到两极限位置时,为机构的死点位置。



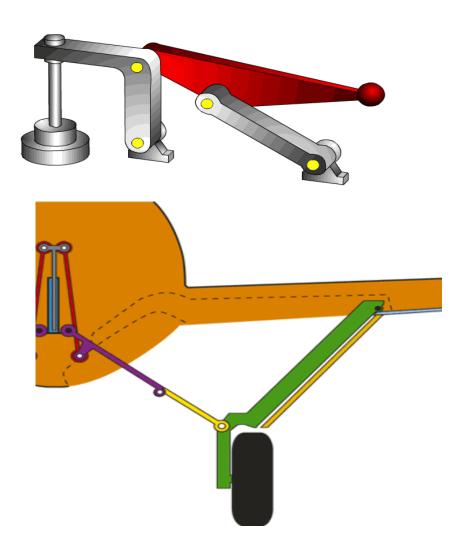
如何使机构顺利通过死点位置?

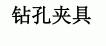
利用飞轮惯性

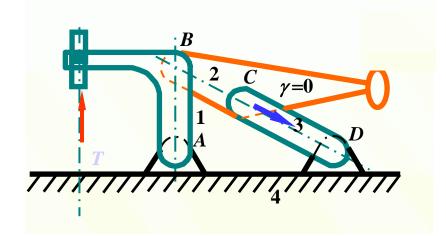
机构错位排列

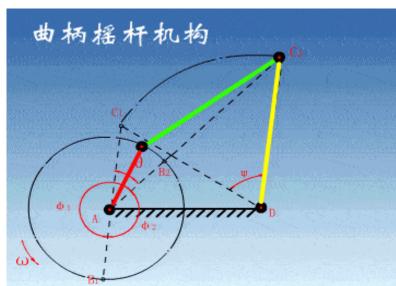


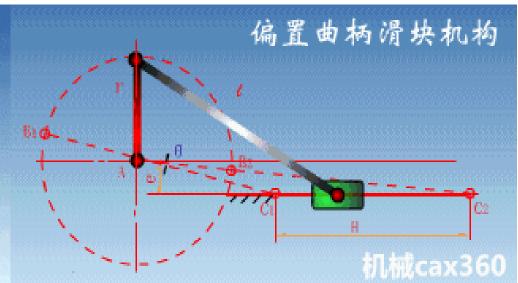
利用死点位置

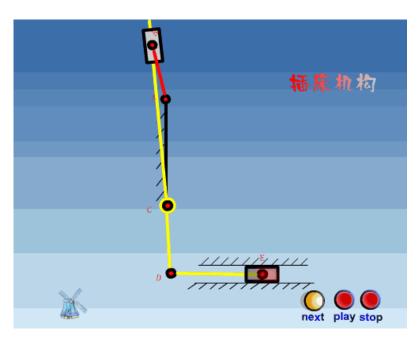








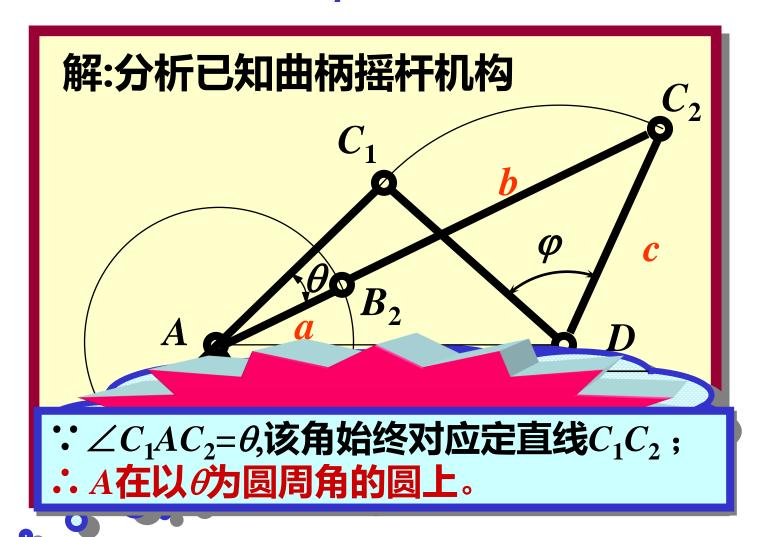






4.3 铰链四杆机构设计

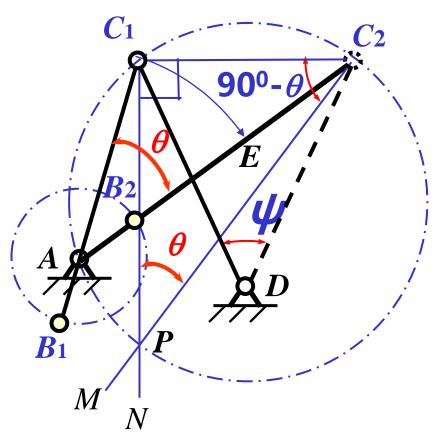
4.3.1 按给定的行程速度变化系数K 设计四杆机构已知摇杆长度 I_{CD} 、摆角 ψ 、K



4.3 铰链四杆机构设计

4.3.1 按给定的行程速度变化系数K 设计四杆机构

已知摇杆长度lcD、摆角 ψ 、K,设计满足条件的曲柄摇杆机构



$$AC_2 = l_{BC} + l_{AB}$$

$$AC_1 = l_{BC} - l_{AB}$$

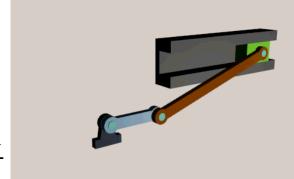
$$\therefore l_{AB} = (AC_2 - AC_1)/2$$
作图得E点

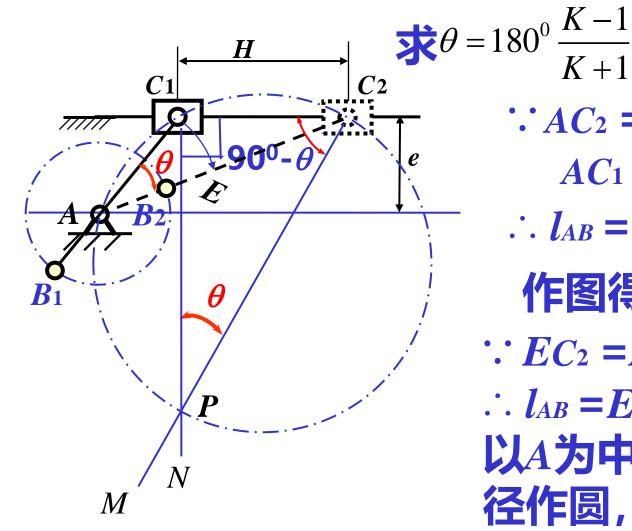
$$\therefore EC_2 = AC_2 - AC_1 = 2 l_{AB}$$

$$\therefore l_{AB} = EC_2/2$$

以A为中心, $EC_2/2$ 为半径
作圆,定出 $B_1 \setminus B_2$ 点。

已知滑块行程H、偏距e、K, 设计满足条件的曲柄滑块机构





$$\therefore AC_2 = l_{BC} + l_{AB}$$

$$AC_1 = l_{BC} - l_{AB}$$

$$\therefore l_{AB} = (AC_2 - AC_1)/2$$

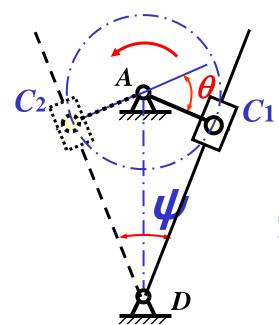
作图得E点

$$\therefore EC_2 = AC_2 - AC_1 = 2 l_{AB}$$

$$\therefore l_{AB} = EC_2/2$$

以A为中心,EC2/2为半 径作圆,定出 B_1 、 B_2 点。

已知机架长度 l_{AD} 、K,设计满足条件的导杆机构



$$Rac{3}{8}\theta = 180^0 \frac{K-1}{K+1}$$

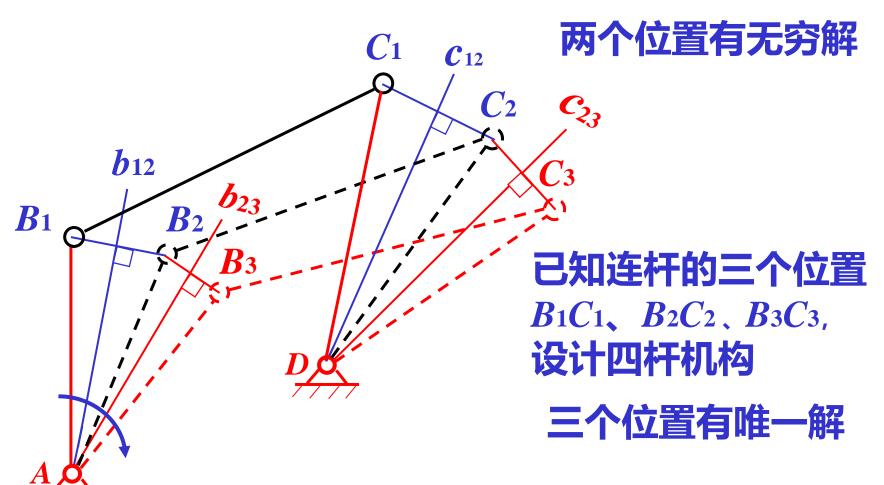


摆动导杆机构摆角 ψ = θ 按 ψ 作摆动导杆两极限位置图 过A点作导杆垂线,定出 C_1 、 C_2 点 曲柄长度 l_{AC} = AC_1 = l_{AD} sin($\theta/2$)

曲柄摇杆机构、偏置曲柄滑块机构、摆动导杆机构 都存在极位夹角 θ ,有急回特性。

4.3.2 按给定的连杆位置设计四杆机构

已知连杆的两个位置 B_1C_1 和 B_2C_2 ,设计四杆机构

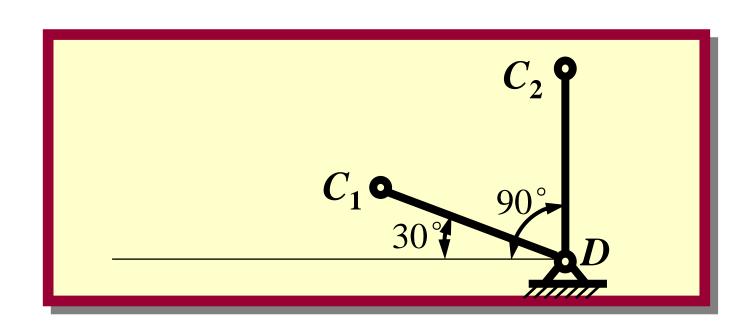


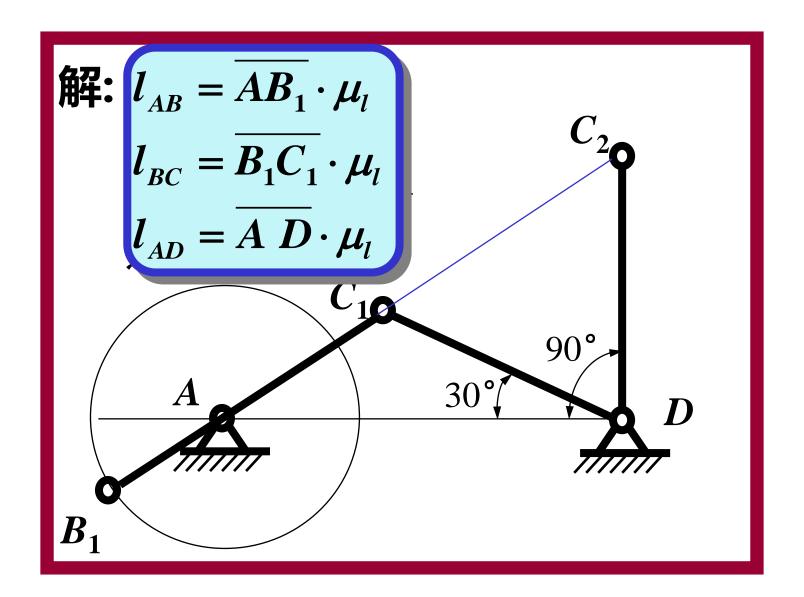
例. 设计一曲柄摇杆机构

已知:K=1, $l_{CD}=75$ mm, 摇杆与机架两

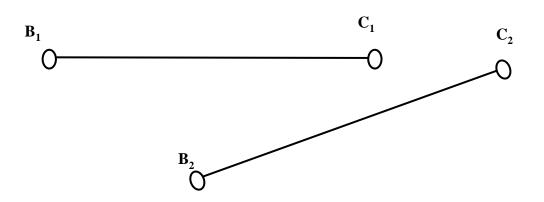
极限位置夹角为 $\varphi_1=30^\circ$ 、 $\varphi_2=90^\circ$ 。

求:满足条件的 l_{AB} =? l_{AD} =? l_{BC} =?

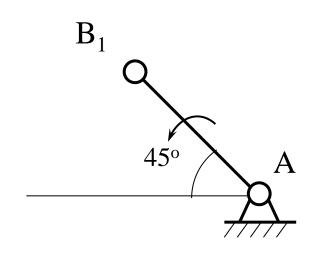


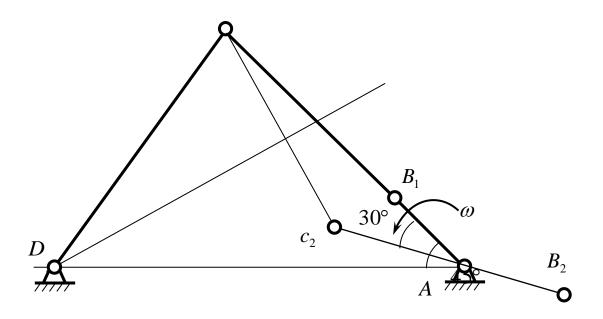


1、设计一夹紧机构(四杆机构)。已知:连杆 1_{BC} 的杆长,它的两个位置如图所示。要求到达夹紧位置 B_2C_2 时,机构处于死点位置,且摇杆 C_1D 垂直于 B_1C_1 。试设计满足上述两位置的四杆机构。



、设计一铰链四杆机构。已知: 机构的行程速比系数 K=1.4,连杆长=70mm,曲柄 l_{AB} =28mm,当摇杆处在左极限 位置时,对应曲柄的 AB_1 位置与机架夹角为 45^0 ,曲柄逆时针转动,机构位置如图所示。试用图解法确定摇杆 l_{CD} =? 机架 l_{AD} =?





例:一偏心曲柄滑块机构,已知滑块的行程为60mm,当滑块处于两个极限位置时,机构的压力角分别为30°和60°,试用图解法求曲柄长度 l_{AB} ,连杆长度 l_{BC} ,导路的偏距e和行程速度变化系数K。