# 机械原理课程设计指导书

# 四冲程内燃机设计

一. 已知条件: 在图示的四冲程内燃机中

活塞行程 H = (mm)

活塞直径 D= (mm)

活塞移动导路相对于曲柄中心的距离 e= (mm)

行程速比系数 K=

连杆重心  $c_2$  至 A 点的距离  $l_{AC_2} =$  系 数  $l_{AB}$  (mm)

曲柄重量  $Q_1 = (N)$ 

连杆重量  $Q_2 = (N)$ 

活塞重量 Q3= (N)

连杆通过质心轴 c<sub>2</sub> 的转动惯性半径  $\rho_c$   $\rho_c^2 =$  系数 $1^2_{AB}$  (m m<sup>2</sup>)

曲柄的转速 n₁= (rpm)

发动机的许用速度不均匀系数  $[\delta] =$ 

曲柄不平衡的重心到 O点的距离  $l_{OC} = l_{OA}$  ( mm)

开放提前角:

进气门: -10°;排气门: -32°

齿轮参数:

m=3.5 (mm);  $\alpha = 20^{\circ}$ ;  $h_a^* = 1$ 

 $Z_2 = Z_2 = 14$ ;  $Z_3 = Z_3 = 72$  ;  $Z_1 = 36$ 

示功图见 P10 图 2 所示。

## 二.设计任务

1. 机构设计

按照行程速比系数 K 及已知尺寸决定机构的主要尺寸,并绘出机构运动简图(4号图纸)(凸轮要计算出装角后才画在该图上)

2. 选定长度比例尺作出连杆机构的位置图

以活塞在最高位置时为起点,将曲柄回转一周按顺时针方向分为十二等

- 分,然后找出活塞在最低位置时和活塞速度为最大时的曲柄位置(即曲柄旋转一周共分十五个位置)并作出机构各位置时的机构位置图,求出滑快的相对位移。
- 3. 作出机构 15 个位置的速度多边形 求出这 15 个位置的 $V_{BA}$ 、 $V_{C2}$ 、 $V_{B}$ 、 2的数值,并列表表示。(表一)
- 4. 作出机构的 15个位置的加速度多边形 求出 15个位置的  $a_{BA}^n$  、  $a_{BA}^t$  、  $a_{BA}$  、  $a_{C_2}$  、  $a_{C_2}$  、  $a_{B}$  的数值 , 并列表表示。(表二)
- 5.用直角坐标作滑快 B点的位移曲线  $S_B = S_B (\phi)$ , 速度曲线  $V_B = V_B(\varphi)$  及加速度曲线  $a_B = a_B(\varphi)$ 。(把以上 2 3 4 5作在一张 2号图纸上)
- 6. 动态静力分析(1号图纸) 求出机构在各位置时各运动副的反力及应加于曲柄 CA的平衡力矩 M<sub>b</sub>(每人完成五个位置)各种数据均要列表表示:
  - (1) 将各个位置的 P<sub>1</sub>,、 M<sub>1</sub>,、 P<sub>1</sub>,等数值列于表三。
  - (2) 列出各个位置的 R<sub>1</sub> 的计算公式,并计算出其数值。
  - (3) 将各个位置的 p<sup>'</sup>、R<sub>12</sub><sup>n</sup>、R<sub>12</sub>、R<sub>12</sub>、R<sub>03</sub> 、R<sub>23</sub>等数值列于 表四。
  - (4) 将各个位置的 R<sub>01</sub>、 M<sub>b</sub>等数值列于表五
  - 7. 用直角坐标作出 M<sub>b</sub> =M<sub>b</sub> ( φ ) 曲线。(用方格纸绘制)
     ( M<sub>b</sub> 统一用 " 动态静力分析 " 所求得的值 )
  - 8. 计算当不考虑机构各构件的质量和转动惯量时的飞轮转动惯量 J<sub>2</sub>。
  - 9. 计算发动机功率。
  - 10. 对曲柄滑快机构进行机构部分平衡(平衡 A点的质量)。
  - 11. 用图解法设计凸轮 和 的实际轮廓曲线(4号图纸2张)
  - 12. 绘制内燃机的工作循环图(4号图纸)。 根据工作循环图及曲柄的位置,求出凸轮的安装角,把凸轮画在机构运动简图上。

## 13. 最后将设计过程写成 20页左右的详细说明书 (要求手写)。

## 三.设计步骤及注意问题

## 1 求连杆及曲柄的长度

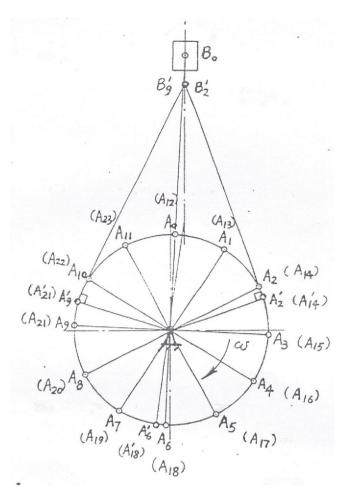
设连杆的长度为 L 曲柄长度为 r

联立(1)(2)式求解,可求出连杆的长度1及曲柄的长度r.

#### 2.曲柄回转一周共分为 15 个位置

当活塞在最高位置时为起点,曲柄 A 点的编号为 A。,由 A。点开始,顺时针方向把圆等分为 12 等分,得 A。、 $A_1$ 、 $A_2$ 、……, $A_{11}$  等点。当滑快在最低位置时,曲柄上 A 点的编号为  $A_6$ 。

可近似认为,当曲柄在  $\mathrm{OA_2}$ 和  $\mathrm{OA_9}$ 位置时,滑快 B 的速度为最大值。



注:括号内的编号在分析力时才使用。

## 3.动态静力分析步骤

(1) 计算活塞上的气体压力

$$p' = p_i \cdot F \qquad (N)$$

F—活塞的面积 ( cm<sup>2</sup> )

(2) 求作用于构件上的惯性力

$$p_{I_{2}} = -m_{2} \cdot a_{c_{2}}$$
 (N)  
 $J_{C_{2}} = m_{2} \cdot \rho_{C}^{2}$   
 $P_{I} = -m_{3} \cdot a_{B}$  (N)

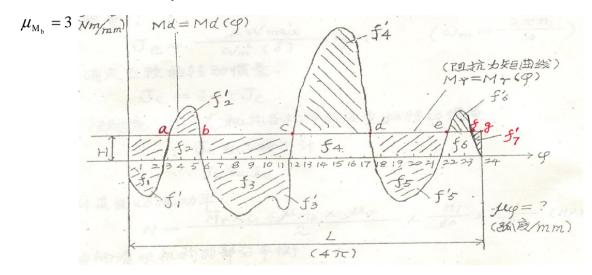
(3) 出活塞上受力的大小及方向  $P = P' + P'_{I_3} + Q'_3$ 

(4) 把作用在构件 2 上的反力 R  $_{12}$  分解为 R  $_{12}^n$  和 R  $_{12}^t$  取  $\sum$  M  $_B$  =0 , 求 出 R  $_{12}^t$ 

- (5) 以构件 2、3 为示力体,取 $\sum_{i=0}^{r}$  = 0,求出 $R_{12}^{n}$ 和 $R_{03}$
- (6) 以构件 1 为示力体,(构件 1 的重力忽略不计 ),取 $\sum \overset{\mathbf{Y}}{\mathbf{F}}=0$ ,求  $\exists \, \mathbf{R}_{01} \,$  ,再由 $\sum \mathbf{M}_{0}=0$  ,求出  $\mathbf{M}_{b}$  。
- (7) 用一张 4 号图纸大小的方格纸作出  $M_b = M_b$  ( $\phi$ ) 曲线。

### 4.飞轮转动惯量的确定

- (2) 在本课程设计中,决定飞轮的转动惯量时,不考虑机构各构件的质量和转动惯量。
- (3) 把 $M_b = M_b$  ( $\phi$ ) 曲线作为 $M_d = M_d$  ( $\phi$ ) 曲线(驱动力矩曲线)



规定:当 $M_b$ 与 $\alpha_l$ 的方向一致时为负,画在横坐标的下方。

 $\exists M_b = \omega_l$ 的方向相反时为正,画在横坐标的上方。

 $(在本课程设计中,<math>\alpha$ 的方向为顺时针)

- (4) 以 $M_b$ 的平均值作为阻抗力矩 $M_r$ (常数)。这是因为在周期性的速度波动中,一个波动周期内的输入功等于输出功。即  $\omega_d \omega_r = \Delta E = 0$ 
  - (a) 首先求出下列各单元的面积:

 $f_1, f_2, f_3, f_4, f_5, f_6$ 

(b) 求出阻抗力矩 ( $M_r = M_r$  ( $\phi$ )) 的纵坐标 H:

$$H = \frac{f_1 + f_2 + f_3 + f_4 + f_5 + f_6}{L} (mm)$$

注意: )  $f_1$  ,  $f_2$  ……  $f_6$  表示各单元的面积,单位为  $mm^2$ , 在横坐标之下为负值,在横坐标之上为正值。 )H 的单位为毫米,当乘上比例尺  $\mu_{M_b}$  之后,才得 出  $M_r$  之值。

(c)根据求出的 H 值 ,作出  $M_r = M_r$  ( $\phi$ )阻抗力矩曲线(现为水平线)

(5) 求出下列各单元的面积:

$$f_1$$
,  $f_2$ ,  $f_3$ ,  $f_4$ ,  $f_5$ ,  $f_6$ ,  $f_7$ 

在阻抗力矩曲线之上的面积表示盈功,在阻抗力矩曲线之下面积表示亏功。盈功为正,亏功为负值。

(6) 根据上面各单元的面积求相应的功

$$\begin{aligned} W_{1} &= f_{1} \cdot \mu_{M_{B}} \cdot \mu_{\Phi} & W_{4} &= f_{4} \mu_{M_{b}} \cdot \mu_{\Phi} & W_{7} &= f_{7} \cdot \mu_{M_{b}} \cdot \mu_{\Phi} \\ W_{2} &= f_{2} \cdot \mu_{M_{b}} \cdot \mu_{\Phi} & W_{5} &= f_{5} \mu_{M_{b}} \cdot \mu_{\Phi} \\ W_{3} &= f_{3} \cdot \mu_{M_{b}} \cdot \mu_{\Phi} & W_{6} &= f_{6} \cdot \mu_{M_{b}} \cdot \mu_{\Phi} \end{aligned}$$

(7) 求出在各个位置上功的累积变化量  $\Delta W$ 

$$\Delta W_a = ...... (Nm)$$
  $\Delta W_d = ...... (Nm)$   $\Delta W_b = ...... (Nm)$   $\Delta W_e = ...... (Nm)$   $\Delta W_c = ...... (Nm)$   $\Delta W_f = ...... (Nm)$  根据上面各值找出

 $W_{\text{max}}$  =..... ( Nm )  $W_{\text{min}}$  =..... ( Nm )

(8) 求出最大盈亏功 $\Delta W_{max}$ 

$$\Delta W_{max} = W_{max} - W_{min} = \dots (Nm)$$

(8) 根据许用不均匀系数[ $\delta$ ],求出等效构件上所需的等效转动惯量:

$$J_{e} = \frac{\Delta W_{max}}{\omega_{m}^{2} [\delta]} (kg \cdot m^{2}) \qquad (\omega_{m} = \frac{2\pi n_{1}}{60})$$

(9)确定飞轮的转动惯量:

$$J_e = J_F + J_c$$

按题意: 不考虑各构件的质量和转动惯量。

:. J<sub>c</sub>可忽略不挤

$$\therefore \quad J_F \approx J_e$$

5. 计算发动机功率

$$N = \frac{\stackrel{\mathbf{v}}{M}_{r} \times L \times \mu_{M_{b}} \times \mu_{\Phi}}{2} \times \frac{\mathbf{n}_{1}}{60} \times \frac{1}{750} (HP)$$

- 6. 曲柄滑快机构的平衡
  - (1) 把连杆的质量代换到 A、B 点

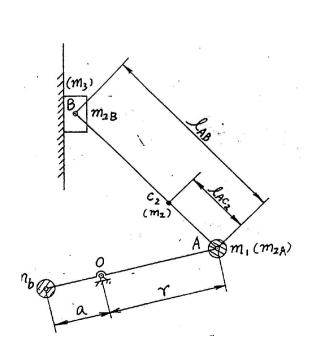
$$\begin{cases} m_{2} = m_{2A} + m_{2B} \\ m_{2A} \cdot l_{AC_{2}} = m_{2B} (l_{AB} - l_{AC_{2}}) \end{cases}$$

由上面的方程组可求得:

$$m_{2B} = -m_2 \frac{l_{AC_2}}{l_{AB}}$$

$$m_{_{2\,A}} = m_{_2} \, \frac{l_{_{AB}} - l_{_{AC_2}}}{l_{_{AB}}}$$

$$\therefore \begin{cases} m_{B} = m_{3} + m_{2B} \\ m_{A} = m_{1} + m_{2A} \end{cases}$$



(2) 把曲柄 A 点的质量用距 O 点为 a=0.5r 的平衡质量  $m_b$  平衡。

$$m_{b} \cdot a = m_{A} \cdot r$$

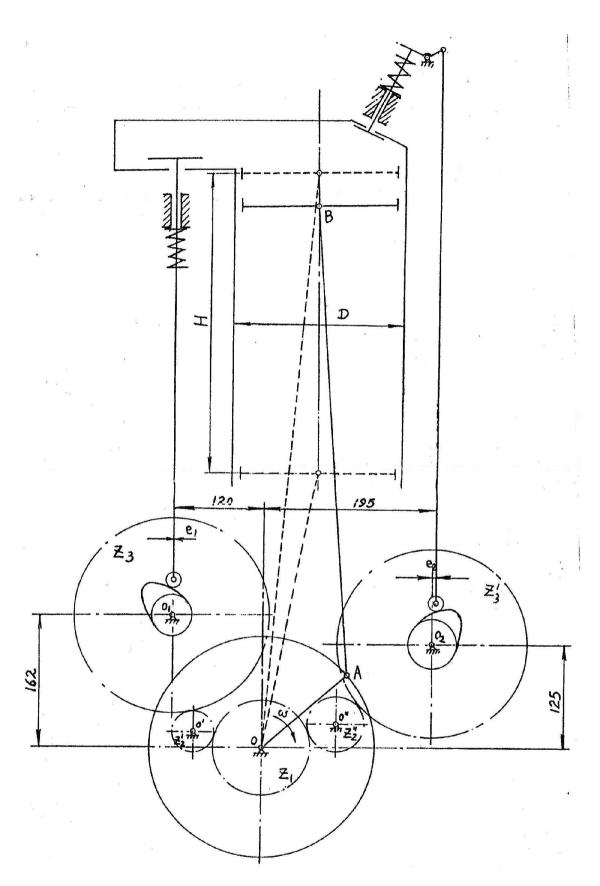
$$m_{b} \cdot 0.5r = m_{A} \cdot r$$

$$m_{b} = 2 \cdot m_{A}$$

- 7.凸轮(凸轮 和 )的轮廓设计.
  - (1) 升程角为 60°, 回程角为 60°, 远停程角为 10°。
  - (2)选择升程和回程的运动规律。
  - (3) 用图解法设计凸轮的轮廓曲线。 需画出  $s \delta$  曲线以及凸轮的轮廓曲线。
- 8. 以曲柄作为定标构件,曲柄每转两周为一工作循环。画出各执行机构在位置上协调配合工作的循环图。

附:

分组			负责人			
A	0	7	12	18	14	
В	1	8	13	19	6	
С	2	9	14	20	6	
D	3	9'	15	21	2	
Е	4	10	16	22	18	
F	5	11	17	23	21	



四冲程内燃机机构运动简图

比例: 1: 4

	H (mm)	D (mm)	e (mm)	K	1 <sub>AC2</sub> (mm)	Q <del>(X)</del>	Q <sub>2</sub> ( <del>N)</del>	Q3 (N)	$ ho_{ m C}^2 \  ho_{ m C}^2$	n1 (rpm)	[]
方案	225	170	5(	1.04	0.35xlab	160	120	190	0.16xlAB	620	1/100
方案	270	220	6(	1.05	0.36xlab	170	135	210	0.165xlab	610	1/100
方案	320	230	7(	1.06	0.38xlab	190	140	230	0.17xlab <sup>2</sup>	590	1/80
方案	185	150	55	1.07	0.4xlab	120	110	180	$0.18$ xlAB $^2$	630	1/100
方案	220	160	36	1.08	0.35xlab	135	125	200	0.15xlAB <sup>2</sup>	640	1/90
方案	200	180	4(	1.035	0.38xlab	140	115	190	0.17xlAB <sup>2</sup>	650	1/100
方案	215	170	45	1.04	0.35xlab	150	120	200	$0.16$ xlAB $^2$	600	1/90
方案	210	160	6 <u>£</u>	1.08	0.35xlab	140	120	190	0.15xlAB <sup>2</sup>	580	1/100

		凸轴	Ê		凸轮					
	$h_{_{1}}$	$e_1$	$ m r_{ m 0~mir}$	ω	$h_2$	$\mathbf{e}_{_{2}}$	$ m r_{ m 0min}$	$\omega$		
方案 方案	8	5	55		10	0	60			
方案	1(	0	60		8	5	55			
方案	9	3	55		9	6	55 55			
方案	6	0	60		7	0	60			

		凸轮	}		凸轮				
	$h_1$	$e_1$	r <sub>0</sub> (min)	W	$h_2$	$e_2$	$r_{0(min)}$	W	
方案	7	0	55		6	0	60		
方案	8	4	60		8	5	60		
<u>方案</u> 方案 方案 方案 方案	10	0	55		10	7	60		
方案	6	0	55		10	3	55		

单位:mm

