# 1997年试题释疑解答

## 一、是非题

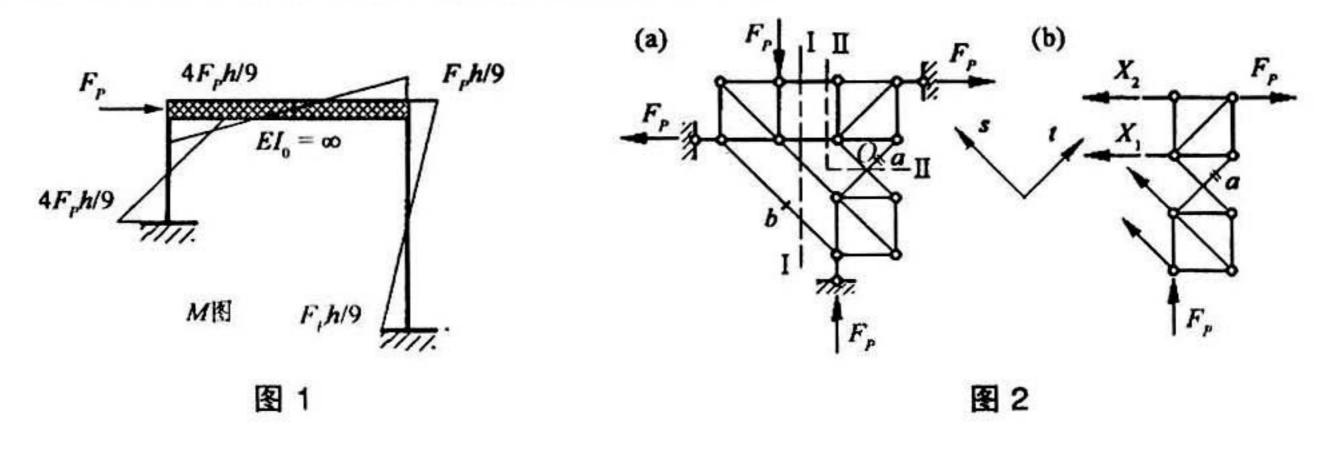
- 1. 先计算反力,作截面通过铰 C 并截断杆 DE,取隔离体对 C 点取矩,得  $F_{NDE}=15\,\mathrm{kN}\times8\,\mathrm{m}/6\,\mathrm{m}=20\,\mathrm{kN}$ (拉力),所以为 $\times$ 。
- 2. 本题注意水平杆不是二力杆,而应视为受弯构件。取横杆和斜杆隔离体,按简支计算图示计算,先计算斜杆竖向分力( $2F_p$ ),后计算合力。选×。
  - 3. 因为杆端弯矩计算式为 $EI\alpha\Delta t/h$ ,所以减少截面高度h可使弯矩减少。选〇。
  - 4. 因为结构刚度方程为 $[K]{\Delta} = \{F\}$ ,故刚度矩阵的阶数与荷载列阵同,选〇。

#### 二、单项选择题

- 1. 当 h=2 m 时,AB、AC 杆与两链杆各自组成的虚铰同跨中形成三铰共线,几何瞬变;当  $h\to\infty$  时,组成两虚铰的两对链杆相互平行也是瞬变,所以选 D。
  - 2. 荷载掉头,则 $F_{RA} = 1 \times 30 \text{ kN} + \frac{8}{12} \times 15 \text{ kN} + \frac{4}{12} \times 30 \text{ kN} = 50 \text{ kN}$ ,选 B。
  - 3. 根据题意,则有6EI/ $a^2 = 3EI/b^2$ ,  $a/b = \sqrt{2}$ ,选 D。
  - 4. 各体系自由度(动力计算简图的基本未知量)依次为 4、1、1、2,选 D。

# 三、填充题

- 1. 按力矩分配法概念计算,即近端(或分配)弯矩为  $M_{BA}=M_0$ ,远端固定传递系数为 1/2,所以传递弯矩  $M_{AB}=M_0/2$ 。实际上,它是位移法中的基本杆件之一。
- 2. 作影响线的方法有静力法和机动法,静力法是平衡条件的应用,而机动法则是虚功原理中的虚位移原理的应用。
- 3. 应用剪力分配,根据侧向刚度的概念,因为两柱的侧向刚度分别为  $12EI/h^3$  和  $12EI/(2h)^3$ ,总的侧向刚度为  $108EI/8h^3$ ,则左柱杆的分配系数为 8/9,右柱分配系数为 1/9,所以左柱顶的水平力为  $8F_P/9$ ,右柱顶的水平力  $F_P/9$ ,再按一端固定一端滑动  $F_P/2$  绘制各柱的弯矩图,最后由平衡条件绘出横梁的弯矩图(图 1)。



4.  $K_{11} = 12(2EI)/l^3 + 12EI/l^3 = 36EI/l^3$ ,  $K_{22} = 4(2EI)/l + 4EI/l = 12EI/l$ 

## 四、计算和分析题

1. 本题为复杂桁架,内部用三刚片规则。先求反力[图 2 (a) ],用双截面法求解。利用交点和平行杆件的特点,作 I-I 截面,截断 4 根杆件,取右边为隔离体[图 2 (b) ],取两平行链杆方向为 s 轴,垂直方向为 t 轴,由  $\sum F_i = 0$  得  $X_1 + X_2 = 2F_p$ ;作截面 I-I,由  $\sum M_o = 0$  得  $X_1 + 3X_2 = 3F_p$ 。 联 立解 得  $X_1 = 3F_p/2$ ,  $X_2 = F_p/2$ 。 再 由 结 点 法 求 得  $F_{No} = -\sqrt{2}P/2$ ,  $F_{Nb} = \sqrt{2}F_p/2$ 。

#### 2. 见例 3.24。

【例 3.24】 作图 3.30 (a) 所示结构的 M 图 (1997 年试题)。

【解】 按几何构造分析,绘出附属和基本部分[图 3.30(b)~(d)]。分别绘出各简支刚架的弯矩图,并将它们组合在一起,得最后弯矩图[图 3.30(e)]。

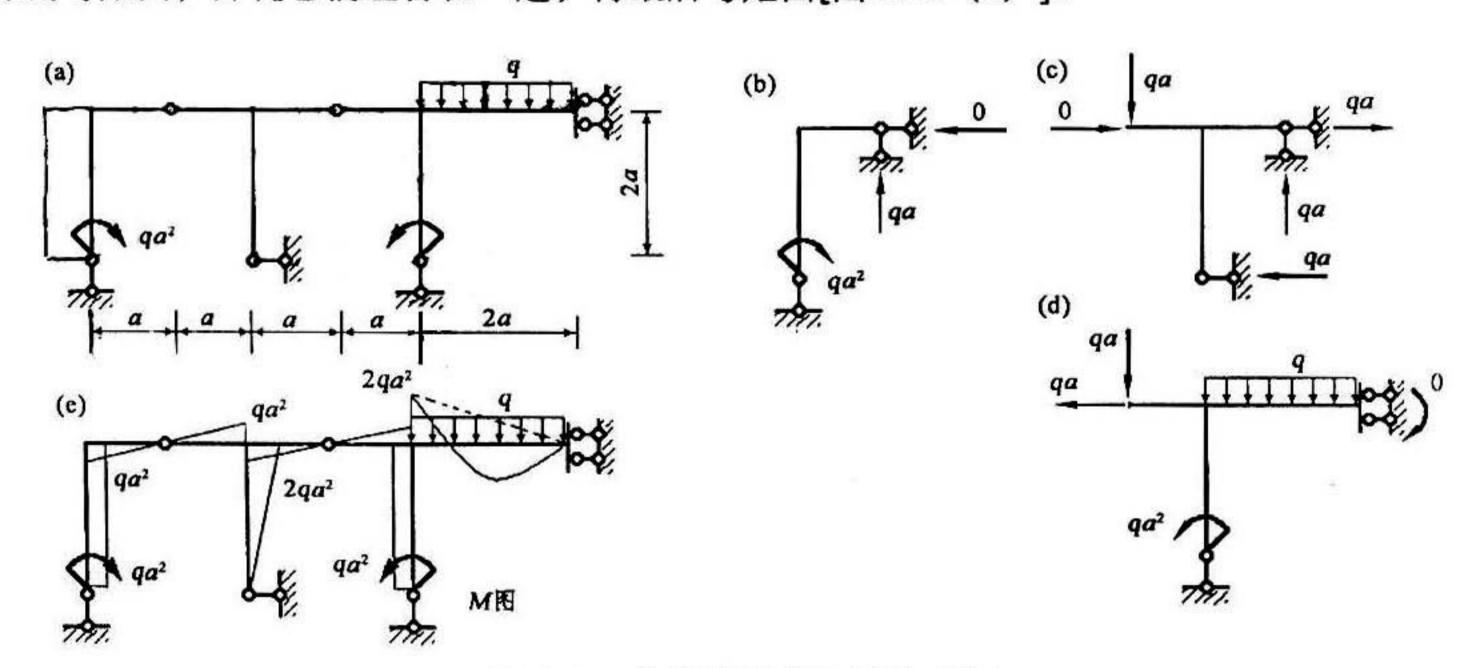


图 3.30 多跨静定刚架分析示例 1

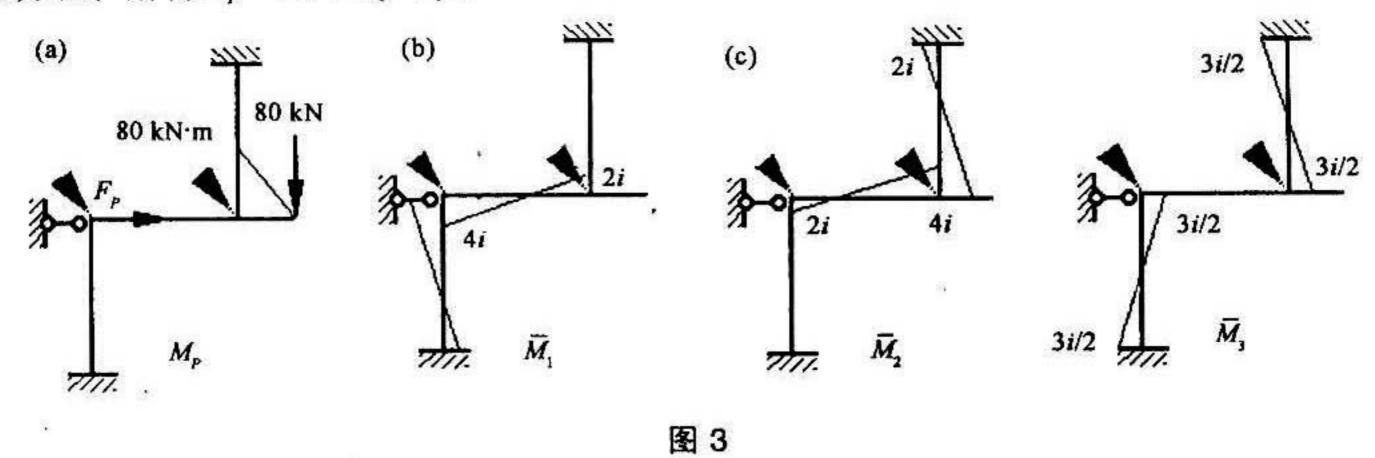
3. 用位移法解,有3个未知量,根据题意,线位移 $Z_3=0$ ,修改方程如下所示:

$$\begin{cases} r_{11}Z_1 + r_{12}Z_2 + R_{1P} = 0 \\ r_{21}Z_1 + r_{22}Z_2 + R_{2P} = 0 \\ r_{31}Z_1 + r_{32}Z_2 + R_{3P} = 0 \end{cases}$$

 $M_P$ 、 $M_1$ 、 $M_2$ 、 $M_3$ 图如图 3 (a)、(b)、(c) 所示,求得系数及自由项为:

$$r_{11} = r_{22} = 8i$$
,  $r_{12} = r_{21} = 2i$ ,  $r_{31} = -3i/2$ ,  $r_{32} = 3i/2$   
 $R_{1P} = 0$ ,  $R_{2P} = -80 \text{ kN} \cdot \text{m}$ ,  $R_{3P} = -F_P$ 

代入方程,解得 $F_P = 20 \text{ kN}(\rightarrow)$ 。



## 4. 见例 9.23。

【例 9.23】 作图 9.24 (a) 所示结构的 M<sub>K</sub>影响线 (1997年试题)。

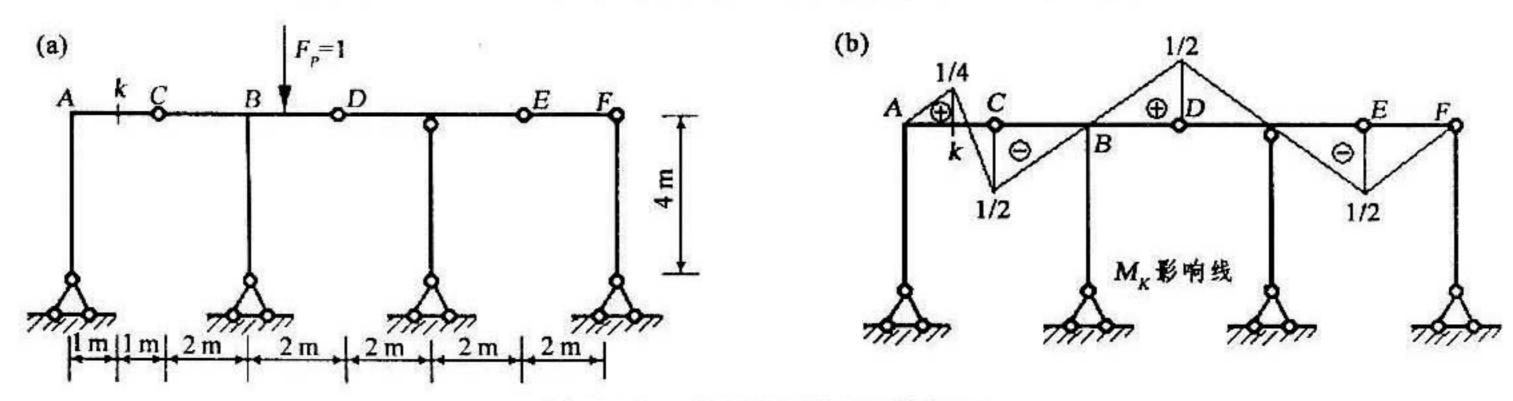


图 9.24 多跨静定刚架算例 1

【解】 应用三铰拱计算公式,即  $M_K = M_K^0 - F_{II} y_K$ 。式中  $F_H = M_C^0 / f = M_C^0 / 4$ ,  $y_K = 4$  m,代入上式,得  $M_K = M_K^0 - F_{II} y_K = M_K^0 - M_C^0$ 。其中  $M_K^0$ 、  $M_C^0$  为相应简支梁的弯矩影响值。  $M_K$ 影响线如图 9.24 (b) 所示。

### 5. 见例 10.12。

【例 10.12】 试求图 10.15 所示体系的自振频率 (1997 年试题)。

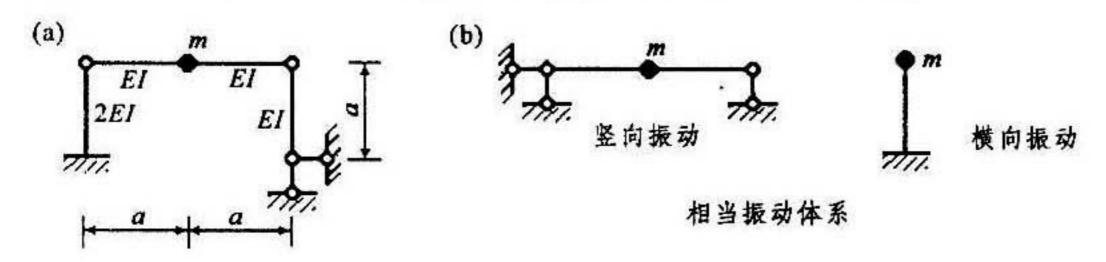


图 10.15 两个自由度体系算例 1

【解】 本题为两个自由度体系,但相当于两个单自由度体系[图 10.15 (b)]。

竖向振动 (简支梁): 
$$\delta_{11} = \frac{(2a)^3}{48EI} = \frac{a^3}{6EI} \Rightarrow \omega_1 = \sqrt{\frac{6EI}{ma^3}}$$
  $3(2EI)$   $6EI$   $6EI$ 

水平振动 (悬臂梁): 
$$k_{11} = \frac{3(2EI)}{a^3} = \frac{6EI}{a^3} \Rightarrow \omega_2 = \sqrt{\frac{6EI}{ma^3}}$$

6. 见例 8.6。

【例 8.6】 用矩阵位移法作图 8.8 (a) 所示连续梁 M 图 (1997年试题)。

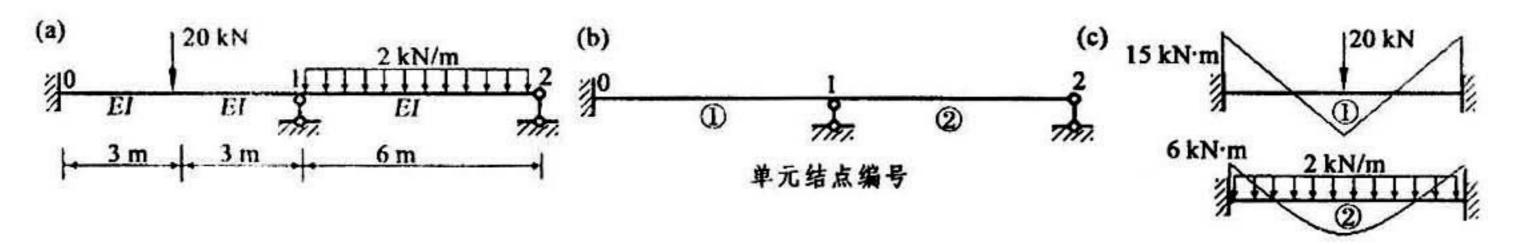


图 8.8 2 个结点转角位移的梁分析

【解】 有两个结点转角位移 $\theta_B$ 、 $\theta_C$ ,则总刚度矩阵为 $2\times2$ 阶。因为只有转角位移,所以单元刚度矩阵为:

$$[k] = \begin{bmatrix} 4i & 2i \\ 2i & 4i \end{bmatrix}$$

结构刚度方程,即位移法方程的矩阵形式为:  $[K]{\Delta} = \{F\}$ 。按对号入座或直接按位移概念得结构刚度系数矩阵为:

$$[K] = \begin{bmatrix} 8i & 2i \\ 2i & 4i \end{bmatrix}$$

由图 8.8 (c) 计算等效结点荷载列阵为:

$$\{F\} = \begin{cases} -\frac{Pl}{8} + \frac{ql^2}{12} \\ -\frac{ql^2}{12} \end{cases} = \begin{cases} -9 \\ -6 \end{cases}$$

解方程:

$$\begin{bmatrix} 8i & 2i \\ 2i & 4i \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \theta_B \\ \theta_C \end{Bmatrix} = \begin{cases} -\frac{Pl}{8} + \frac{ql^2}{12} \\ \frac{ql^2}{12} \end{cases} = \begin{cases} -9 \\ -6 \end{cases}$$

得结点位移:

$$\left\{ \begin{array}{l} \theta_B \\ \theta_C \end{array} \right\} = \left\{ \begin{array}{l} -6/7i \\ -15/14i \end{array} \right\}$$

将它们代入对应的单元刚度方程,得单元杆端力列阵为:

$$\begin{cases}
M_{AB} \\
M_{BC}
\end{cases}^{(1)} = \begin{bmatrix} 4i & 2i \\ 2i & 4i \end{bmatrix} \begin{cases} 0 \\ -6/7i \end{cases} + \begin{cases} -15 \\ 15 \end{cases} = \begin{cases} -16.71 \\ 11.57 \end{cases} kN \cdot m$$

$$\begin{cases}
M_{BC} \\
M_{CB}
\end{cases}^{(2)} = \begin{bmatrix} 4i & 2i \\ 2i & 4i \end{bmatrix} \begin{cases} -6/7i \\ -15/14i \end{cases} + \begin{cases} 6 \\ -6 \end{cases} = \begin{cases} -11.57 \\ 0 \end{cases} kN \cdot m$$

以杆端弯矩为竖标再叠加单元上荷载的相应简支梁弯矩,即得各单元弯矩,然后将其组合在一起,得最后弯矩图。