

# 机械零件

下 冊

B. A. 多布罗沃尔斯基 著  
大连工学院机械零件教研室 譯

重工业出版社

高等学校教学用书

# 机 械 零 件

下 册

B.A. 多布罗沃尔斯基 著

大连工学院机械零件教研室 譯

重工业出版社

本書系根據苏联多布罗沃尔斯基 (В. А. Добровольский) 教授著“機械零件”(Детали машин) 增訂第七版譯出。原書經烏克蘭社会主义共和國文化部高等及中等專業教育司審定為高等技術學校教學用參考書，一九五四年由烏克蘭國家技術書籍出版社 (Государственное издательство технической литературы УССР) 出版。

B. A. 多布罗沃尔斯基教授的著作“機械零件”在1928—1951年期間出版了六次，其中兩次是用烏克蘭文出版的，四次是用俄文出版的。與前几版比較起來，原書第七版根本上改寫過，一方面補充了新的材料，同時也縮減了篇幅。

原書第六版曾由楊長暉、楊肖震、徐廣、張世均等四同志翻譯出版。本書則由大連工學院機械零件教研室全體同志參考第六版課本重新譯出，並由楊長暉、余夢生二同志校訂。

本書暫分上、中、下三冊出版；上冊包括緒論和第一篇聯接機件；中冊包括第二篇傳動裝置；下冊包括第三篇轉動用機件。

В. А. Добровольский

ДЕТАЛИ МАШИН

Гостехиздат УССР (Киев - 1954)

\* \* \*

### 機械零件 (下冊)

大連工學院機械零件教研室 譯

重工業出版社 (北京市灯市口甲 45 号) 出版

北京市書刊出版發賣許可證字第〇—五號

\* \* \*

重工業出版社印刷廠印

一九五三年十二月第一版

一九五三年十二月至一九五四年一月第一至第二次印刷 (1—20,000)

一九五六年七月第二版

一九五六年七月第三次印刷 (20,001—32,540)

$850 \times 1168 \cdot \frac{1}{32} \cdot 154,000 \text{字} \cdot 5 \cdot \frac{30}{32} \text{印張} \cdot \text{定价}(10)0.90 \text{元}$

書號 0458

\* \* \*

發行者 新華書店

## 下 冊 目 錄

### 第三篇 转动用机件

心軸	(5)
一般知識及分类	(5)
心軸的計算	(6)
轉軸	(8)
轉軸的材料及其制造	(8)
轉軸的分类	(8)
轉軸的計算	(9)
轉軸的强度計算	(9)
端曲拐軸和中曲拐軸	(16)
中曲拐軸	(18)
裝配条件和支点数目对中曲拐軸的影响	(24)
傳動軸	(25)
轉軸的剛度計算	(28)
轉軸的振动及其臨界轉速	(33)
端軸頸、中軸頸、止推軸頸及軸的支承	(38)
基本概念和分类	(38)
端軸頸及中軸頸的構造形狀	(39)
端軸頸及中軸頸的强度計算和單位壓力計算	(44)
止推軸頸	(49)
同时受徑向載荷和軸向載荷的軸頸	(57)
心軸与轉軸的支承	(58)
一般特性和分类	(58)
簡單的滑动軸承	(59)
改良型式的滑动軸承	(61)
特殊用途的滑动軸承	(62)
摩擦及潤滑的一般知識	(66)
滑动軸承計算	(72)
軸承頸的材料及形狀、油溝、潤滑装置	(81)

關於滑動軸承磨損的簡單知識	(90)
滾動軸承	(102)
安裝軸承和懸置軸承用的機件	(135)
聯軸器	(140)
一般知識	(140)
可移性聯軸節	(148)
離合器	(158)
安全離合器	(179)
安全離合器的構造	(181)
操縱離合器的離合裝置	(185)
參考文獻	(188)

## 第三篇 转动用机件

在本篇中所要讨论的机件，仍是传动装置中的一个组成部分。这类机件就是：心轴和转轴；心轴和转轴的支承和止推部分——普通轴颈和止推轴颈；和这些部分相配成对的机件——普通轴承和止推轴承；把轴的几段联接起来或加以分离的机件——叫做联轴器；最后还有装设传动轴用的机件——托架、吊架等等。

心轴和转轴是用来承装机械上的转动部分的各种形状的棒状体。心轴主要是在弯曲下工作，而转轴则同时在弯曲和扭转下工作。

下面，我们就来讨论静可定的心轴和转轴。

### 心 軸

#### 一般知識及分类

心轴可以分为两类：1) 不转动的心轴（固定不动的），它用来支承松装于其上的机件（例如滑轮的心轴）；2) 转动的心轴，它（例如车轴）和紧装于其上的机件一道在轴承中转动。

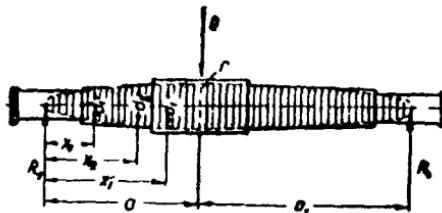


圖 513

根据载荷情况，心轴可以分为三类：第一类心轴，即普通心轴，其特征为心轴具有两个端轴颈，载荷的位置在两个支点之间

(圖 513)；第二類心軸即所謂“自由支承”的心軸。其特征為心軸具有一個懸臂端，載荷就作用在該懸臂上（圖 514），第三類心軸即承受對稱載荷的心軸，載荷作用在兩個支點之間或者作用在支點的外面（圖 515）。其他心軸都是這些型式的变化样式或組合。

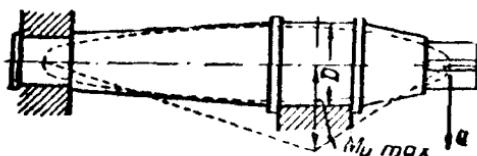


圖 514

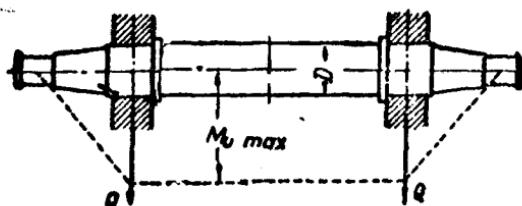


圖 515

最後，心軸可以分為：二支點的（靜可定的）和多支點的（靜不定的）；還可以分為實心的和空心的。

心軸主要是用鋼來製造，對於重要的軸心必須用滿足一定技術條件和規範的鋼。

### 心軸的計算

心軸的斷面尺寸根據彎曲計算來決定。

例如，設心軸（圖 513）在二支點間承受力  $Q$ （公斤），其作用點距二支點的距離分別為  $a, a_1$ 。

再設：支點的反力為  $R_1$  和  $R_2$ ；與左方軸承中部相距  $x_1, x_2, \dots, x_i$  的斷面 I, II, ……, i 的直徑分別為  $d_1, d_2, \dots$

$\dots d_i$ .

这时，對於斷面 I, II, ..., i 可以寫出如下的強度公式：

$$M_1 = R_1 x_1 = 0.1 d_1^{\frac{3}{2}} [\sigma]_n;$$

$$M_2 = R_1 x_2 = 0.1 d_2^{\frac{3}{2}} [\sigma]_n \dots$$

一般地就寫為：

$$M_i = R_1 x_i = 0.1 d_i^{\frac{3}{2}} [\sigma]_n.$$

由這些公式可得一系列的比例式：

$$\frac{d_1^{\frac{3}{2}}}{d_2^{\frac{3}{2}}} = \frac{x_1}{x_2}; \quad \frac{d_1^{\frac{3}{2}}}{d_3^{\frac{3}{2}}} = \frac{x_1}{x_3}; \quad \dots; \quad \frac{d_1^{\frac{3}{2}}}{d_i^{\frac{3}{2}}} = \frac{x_1}{x_i},$$

由此可得：

$$d_2 = d_1 \sqrt[3]{\frac{x_2}{x_1}}; \quad d_3 = d_1 \sqrt[3]{\frac{x_3}{x_1}}; \quad \dots; \quad d_i = d_1 \sqrt[3]{\frac{x_i}{x_1}}.$$

這樣，把直徑  $d_1, d_2, \dots, d_i$  決定之後，就可以求出心軸的理論外形，它是三次拋物線旋轉面。

心軸的實際外形應當是這樣的，即理論外形應包於實際外形之內。

中空心軸的計算按下面的公式進行：

$$M_{\text{max}} = 0.1 \frac{d_1^{\frac{4}{3}} - d_2^{\frac{4}{3}}}{d_1} [\sigma]_n = 0.1 d_1^{\frac{4}{3}} (1 - \beta^4) [\sigma]_n,$$

式中， $d_1$  和  $d_2$ ——心軸斷面的外徑和內徑，而  $\beta = \frac{d_2}{d_1}$ 。

對於鑄造的心軸， $\beta$  的值受到工藝條件的限制。

當壁厚為

$$\delta = 0.5(d_1 - d_2) = 20 \sim 25 \text{ 公厘}$$

時，則制型和澆鑄都有困難，因為型心有偏移的可能。當壁厚為  $\delta = 60 \sim 75$  公厘時，則用普通鑄造方法是難以獲得密實的鑄件的。因此，只有當  $20 \text{ 公厘} < \delta < 60 \text{ 公厘}$  時，才可以取  $\beta = \text{常數}$ 。如果  $\delta$  不在  $20 \sim 50$  公厘的範圍內，則需要改變  $\beta$  的大小。

為了減輕機件的重量，應當尽可能更廣泛地採用中空心軸。

## 轉 軸

### 轉軸的材料及其製造

製造轉軸時，最常採用的材料是號碼為 25, 30, 35, 40, 45 (ГОСТ 1050—52) Cr.3; Cr.4; Cr.5 (ГОСТ 380—50) 的碳鋼和合金鋼；在個別情形下，採用鑄鋼，鑄鐵和木材。

斷面不變的傳動軸是軋制的；重型的曲拐軸和斷面變化的轉軸是鍛制的；小的曲拐軸是用沖壓或澆鑄的方法製造出來的。重要的原動機和某些機床上的轉軸需要經過熱處理。

轉軸最後要在金屬切削機床上進行加工。

### 轉軸的分類

最通用的分類方法是把轉軸分為三類：1) 重載荷的轉軸，  
2) 輕載荷的轉軸，3) 特殊的轉軸。

還有下面這些大家熟悉的分類方法：根據支點個數——分為二支點的（靜可定的）和多支點的（靜不定的）；根據形狀——分為斷面不變的和斷面變化的；根據製造方法——分為鍛制的，沖壓的，澆鑄的和軋制的等等；根據軸線形狀——分為直軸和曲軸；根據斷面——分為實心的和中空的。

屬於重載荷的轉軸，有原動機曲軸和傳動主軸，後者或者通過中間傳動裝置直接從原動機上接受動力，或者是用凸緣或聯軸器與原動機曲軸聯接在一根線上。



圖 516

屬於輕載荷的轉軸有傳動軸，它由主軸上接受動力，然后再

分配到各个車間、机床群、各个机床或其他工作机、机器上的各个部分等等。

屬於特殊的轉軸有凸輪軸、偏心軸、聯鎖裝置上的轉軸等等。



引起的，可以略去不計，而只按扭轉力矩計算轉軸。这个力矩可能是不变的、脉动的和反复的。

实际上最常遇到的多半是后两种情形。

**暨扭轉力矩  $M_{xp}$  和弯曲力矩  $M_{nsr}$  的轉軸** 这种轉軸包括各种曲拐軸（端曲拐的，中曲拐的，混合式的）和主驅動軸（也就是重載荷的軸，它們通常是断面变化的，在这种轉軸的溝槽、難度及其他类似的地方要引起局部应力）。断面的激烈变化和溝槽對於受变化力矩作用的轉軸具有特殊的意义。

因此，在这类轉軸的一切計算公式中都要導入应力集中系数（表 4, 5, 6, 7, 8）。

安全系数最好用部分系数法按公式（19）來求出。

**決定許用应力的查表法** 在用查表法計算时，由於在应力計算的方法中是取弯曲作为原始变形的，所以基本許用弯曲应力  $[\sigma]_n$  要按照表 113，根据轉軸的工作情況來决定。

在表 113 中，分为下列載荷情况： 第Ⅰ类情况——載荷的大小和符号都是不变的；第Ⅱ类情况——載荷的大小由零变到最大值，但符号不变；第Ⅲ类情况——載荷的大小和符号都变化（对称循环）。

当基本許用弯曲应力为  $[\sigma]_n$  时，則對於鋼來說，其基本許用扭轉应力  $[\tau]_n$  平均可以取为：

$$[\tau]_n \approx 0.70 [\sigma]_n, \quad (330)$$

式中，0.70——扭轉时的应力換算系数。

因此，按照这个应力，根据下面的公式來進行轉軸的扭轉計算：

$$71620 \frac{N}{n} = 0.2d^3 [\tau]_n. \quad (331)$$

作用於轉軸上的弯曲力矩和扭轉力矩由材料力学中的公式來求得。

如果是多跨度的轉軸（圖 519），其跨距为  $L_1, L_2, \dots$ ，各个跨度內的載荷为  $Q_1, Q_2, \dots$ ，則实际上在根据跨度和載荷算出轉軸直徑之后，还需要再按中間支点發生沉降和破坏的情形加以驗算。

對於圖 519 的情形，則应假定支点  $B$  要遭到破坏和沉降來進

行驗算。这时，可以取跨距为  $L_1 + L_2$ 、載荷为力  $Q_1, Q_2$  及自重的二支点梁的力矩來作为弯曲力矩。在这种驗算当中，轉軸材料的应力应当根据載荷特性和轉軸工作情况的不同，分別在屈服限  $\sigma_s$  或耐久限  $\sigma_u$  的附近。

表 113

### 許用應力

〔根据机械工程师手冊 (Справочник машиностроителя)  
第Ⅳ卷, 521 頁, 莫斯科, 1951〕

材 料	強度限 (公斤/公分 <sup>2</sup> )	在各类載荷情况下的轉軸和軸心的許用弯曲应力 $[\sigma]_u$ (公斤/公分 <sup>2</sup> )		
		I	II	III
碳 鋼	4000	1300	700	410
	5000	1700	750	450
	6000	2000	950	550
	7000	2300	1100	650
合 金 鋼	8000	2700	1300	750
	10000	3300	1500	900
鑄 鋼	4000	1000	500	300
	5000	1200	700	400
鑄 鐵	4000①	650	350	250

在計算力矩时，应当考慮动力載荷的問題而導入动力系数和冲击系数。为了补偿轉軸上有键槽部分的强度上的損失，实际上要使轉軸上这些部分的直徑大致增大如下②：

4%——只有一個配槽鍵時，

7%——有兩個鍵，互成角度  $\leq 120^\circ$  時，

10%——有兩個鍵，互成  $180^\circ$ ，或有三個鍵，互成  $120^\circ$  時。

**花鍵軸** 假如在技術条件和規范上沒有其他的指示，則按照花鍵軸的內徑來進行計算。

轉軸直徑的最后尺寸，要定得和 OCT 上所載的尺寸相符合。

① 對於鑄鐵，取弯曲强度限。

② 更正确的，应当在計算中把键槽的应力集中系数（表 7 和 8）計入。

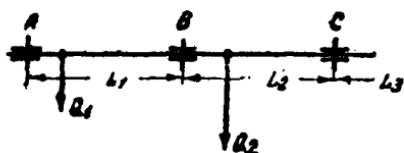


圖 519

同平面內的各个力，則將這些力分解為作用於相互垂直的二平面內的分力，並由此分別算出在該二平面內的總的力矩，最後再找出合成弯曲力矩。

於圖 520 表示了一根轉軸，它經過齒輪把動力由電動機傳到兩根平行的轉軸上。

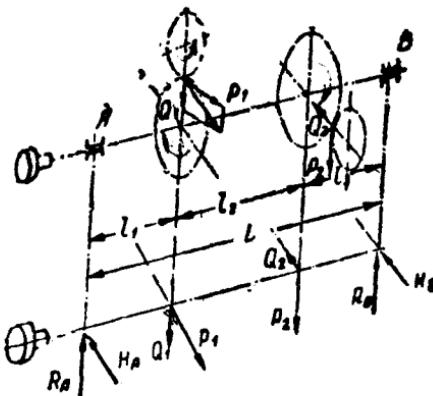


圖 520

把作用於第一個齒輪和第二個齒輪上的力分解為周向力  $P_1$ 、 $P_2$ ，和徑向力  $Q_1$ 、 $Q_2$ ，並把它們移到轉軸的軸線上，則得圖 520（下方）所示的簡圖。

$Q_1$ 、 $P_1$  二力作用於垂直平面內，而  $P_2$ 、 $Q_2$  二力作用於水平面內。

根據作用於垂直面內的各个力的大小，可以求出作用於轉軸支點上的反力的垂直分力  $R_A$ 、 $R_B$ ，並畫出垂直面內的弯曲力矩的線圖（圖 521, a）。用同樣方法，在求出由於  $P_1$ 、 $Q_1$  的作用

### 二支點直轉軸的彎度

計算 作用於轉軸的力通常是在不同的平面內的，而且這些力要使轉軸發生彎曲和扭轉。

如果存在着作用於不

而在支点上產生的反力的水平分力  $H_A$ 、 $H_B$  后，即可画出水平面內的弯曲力矩的線圖（圖 521, 6）。根據水平面內的弯曲力矩 ( $M_{rop}$ ) 的線圖和垂直面內的弯曲力矩 ( $M_{sep}$ ) 的線圖，畫出合成弯曲力矩的線圖（圖 521, 8）：

$$M_{hor} = \sqrt{M_{sep}^2 + M_{rop}^2} . \quad (332)$$

画这个線圖時，也可以完全用圖解法。为此，就沿着相互垂直的兩個座標軸（圖 522），按照弯曲力矩線圖中所取的比例尺分別画上刻度，再从兩個線圖上取出  $M_{rop}$  和  $M_{sep}$  的值，分別移到

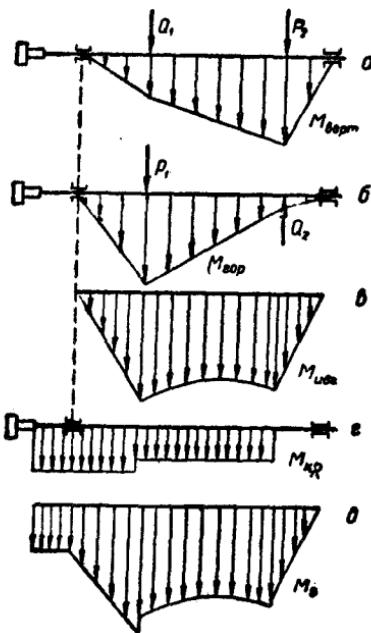


圖 521

上述座標軸的刻度上，我們就可以用兩脚規量出合成的弯曲力矩  $M_{hor}$  的值（圖 522）； $M_{hor}$  是一个直角三角形的斜边，該三角形的二直角边就以所取的比例尺表示出  $M_{rop}$  和  $M_{sep}$ 。按圖 521, 2 画出扭轉力矩的線圖。这样，利用画線圖的方法，就可以求出在轉軸任意斷面上的  $M_{hor}$  和  $M_{sp}$  的值。

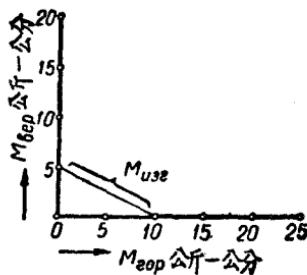


圖 522

法，就可以求出在轉軸任意斷面上的  $M_{hor}$  和  $M_{sp}$  的值。

根据第三强度理論，計算力矩为：

$$M_p = \sqrt{M_{hor}^2 + M_{sp}^2} , \quad (333)$$

而对於实心轉軸的强度条件則为：

$$\left. \begin{array}{l} M_p = 0.1d^3[\sigma]_{\text{许用}}; \\ \text{对于空心转轴的强度条件则为:} \\ M_p = 0.1 \frac{d_1^4 - d_0^4}{d_0} [\sigma]_{\text{许用}}. \end{array} \right\} \quad (334)$$

式中,  $d_0$  —— 转轴的内径;

$[\sigma]_{\text{许用}}$  —— 转轴的许用弯曲应力。

$M_p$  的线图如图 521,  $\delta$  所示。画这个线图时, 可以使用公式 (333), 或使用图 522 中的比例尺, 用图解法来画。只是在用图解法时, 要沿着纵横二坐标轴 (图 522) 分别取  $M_{\text{许用}}$  和  $M_{\text{容}}$  的值。这时,  $M_p$  就表示为

$$M_p = \sqrt{M_{\text{许用}}^2 + M_{\text{容}}^2}.$$

根据公式 (334) 求出转轴直径  $d_1, d_2, \dots$ , 就可以画出该转轴的理论外形。转轴的实际外形, 也像心轴的情形那样, 根据构造上的考虑把它画出来。

初步计算时的转轴许用弯曲应力  $[\sigma]_{\text{许用}}$  可以按表 113 选取。

如果是静载荷, 则可以根据材料的屈服限  $\sigma_s$  来决定许用应力  $[\sigma]_{\text{许用}}$ :

$$[\sigma]_{\text{许用}} = \frac{\sigma_s}{n_1},$$

式中的安全系数  $n$  在静载荷时, 对于钢材, 则依据如下所示的比值大小来选取:

$$\frac{\sigma_s}{\sigma_u} = 0.5 - 0.6 - 0.7 - 0.8 - 0.9;$$

$$n_1 = 1.4 - 1.5 - 1.6 - 1.7 - 1.8.$$

对于铸铁, 取  $n_1 = 3$ ; 这时,  $[\sigma]_{\text{许用}}$  根据  $\sigma_u$  来决定, 即

$$[\sigma]_{\text{许用}} = \frac{\sigma_u}{n_1}.$$

在对称循环载荷时, 许用应力可根据  $\sigma_u$  按  $n_1 = 2$  来决定:

$$[\sigma]_{\text{许用}} = \frac{\sigma_u}{n_1}.$$

在脉动载荷时, 许用应力为

$$[\sigma]_{\text{III}} = \frac{[\sigma]_{\text{II}} + [\sigma]_{\text{III}}}{2}.$$

轉軸一般在对称循环載荷下受着弯曲的作用；理論上，直軸上的扭轉力矩 $M_{\text{kp}}$ 在工作过程中保持一定，也就是在靜載荷下工作着。但实际上，由於机器的运动的不均匀，以及由於轉軸不可避免地要有些扭轉振动，所以 $M_{\text{kp}}$ 还是有变动。因此，我們假定 $M_{\text{kp}}$ 是在零与最大值之間变动。

这样，在公式（334）中，許用应力 $[\sigma]_{\text{III}}$ 应当按对称循环來选取。

在轉軸的强度公式

$$M_p = \sqrt{M_{\text{nsr}}^2 + M_{\text{kp}}^2} = 0.1d^3[\sigma]_{\text{III}} \quad (335)$$

中存在着誤差，这个誤差就在於在根号內把按对称循环变动的 $M_{\text{nsr}}^2$ 和在零与最大值之間变动的 $M_{\text{kp}}^2$ 相加起來。

因为 $M_{\text{kp}}$ 是在零与最大值之間变动着，它的危害性小於 $M_{\text{nsr}}$ ，所以在計算中就不取 $M_{\text{kp}}$ 的全部，而只取一部分 $\alpha M_{\text{kp}}$ （这里， $\alpha < 1$ ）。最后的强度条件就变为：

$$0.1d^3[\sigma]_{\text{III}} = \sqrt{M_{\text{nsr}}^2 + (\alpha M_{\text{kp}})^2}, \quad (336)$$

式中，系数 $\alpha$ 为：

$$\alpha = \frac{[\sigma]_{\text{III}}}{[\sigma]_{\text{II}}}.$$

当 $M_{\text{kp}}$ 按对称循环变动时（即有反轉的傳動），則 $\alpha = 1$ 。

当 $M_{\text{kp}} = \text{常数}$ 时（这种情形很少見），則

$$\alpha = \frac{[\sigma]_{\text{III}}}{[\sigma]_{\text{II}}}.$$

以上所講的方法只適用於轉軸的初步計算，因为这个方法沒有考慮尺寸因素和在圓角部分以及有键槽、油孔等部分的应力集中。

这种計算方法可以推荐用於那种沒有应力集中或应力集中很小的、断面不变的轉軸。

在精确計算时，必須按照設計出來的轉軸的尺寸和形狀，求

出各个危險斷面的實際的安全系數：

$$n = \frac{\tau_{-1}}{\sqrt{\left(\frac{1}{n_\sigma}\right)^2 + \left(\frac{1}{n_\tau}\right)^2}}, \quad (337)$$

式中， $n_\sigma = \frac{\sigma_{-1}}{\frac{K_\sigma}{\epsilon} \sigma_a + \psi_\sigma \sigma_m}$  和  $n_\tau = \frac{\tau_{-1}}{\frac{K_\tau}{\epsilon} \tau_a + \psi_\tau \tau_m}$ 。

式中： $\tau_{-1} = (0.6 \sim 0.7) \sigma_{-1}$ ——扭轉時的耐久限；  
 $\sigma_a, \sigma_m, \tau_a, \tau_m$ ——分別為弯曲应力和扭轉应力的  
 应力循环中的变动部分和不变  
 部分。

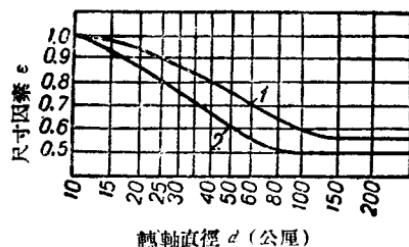


圖 523

尺寸因素  $\epsilon$  可以根據  
 線圖 (圖 523) 求出；在  
 線圖中，曲線 1 表示有中  
 等應力集中 ( $K \leq 2$ ) 時  
 的碳鋼的  $\epsilon$  值，而曲線 2  
 則表示有很大應力集中時  
 的碳鋼和合金鋼的  $\epsilon$  值。

對於所有的鋼，系數  $\psi_\tau = 0.1$ 。碳鋼的  $\psi_\sigma$  值依其強度限的  
 大小而定，當  $\sigma_m = 35 \sim 55$  公斤/公厘<sup>2</sup>時， $\psi_\sigma = 0.15$ ；當  $\sigma_m = 65 \sim 75$  公斤/公厘<sup>2</sup>時， $\psi_\sigma = 0.2$ 。對於鉻鎳鋼， $\psi_\sigma = 0.25 \sim 0.30$ 。

有效應力集中系數  $K_\sigma$  和  $K_\tau$  根據本書緒論部分所載的線圖  
 和公式求出。

重型的重要轉軸常常是靜不定的，因為在這種軸上常常有三  
 個以上的支點。

在所有這些情形下，不可避免地都要作兩三次計算：起先是  
 為了選定基本尺寸的粗略計算，接着就進行驗算，以便最後弄清  
 應力大小如何，然後視工作條件的不同還要求出變形。

### 端曲拐軸和中曲拐軸

端曲拐軸和中曲拐軸用於具有活塞—連桿機構的那種原動機