

86.132
YWZB

安装工人应知丛书

设备起重工

(四级工)

杨文柱 编

中国建筑工业出版社

安装工人应知丛书

设备 起 重 工

安装工人应知丛书

设备起重工

(四级工)

杨文柱 编

*

中国建筑工业出版社出版(北京西郊百万庄)

新华书店北京发行所发行 各地新华书店经售

北京市顺义县印刷厂印刷

*

开本: 787×1092毫米 1/32 印张: 3¹/₄ 字数: 73千字

1981年9月第一版 1981年9月第一次印刷

印数: 1—28,100册 定价: 0.26元

统一书号: 15040·4073

出 版 说 明

本丛书是根据国家建筑工程总局颁发的《安装工人技术等级标准》(试行)，针对各级安装工人规定的应知项目和具体要求编写的，适合具有初中以上文化程度，并具备该工种相应级别的基础知识和操作技能的安装工人阅读。

本丛书是按照《安装工人技术等级标准》(试行)所列的应知项目顺序作答，解答内容尽量保持知识的系统性和完整性，以帮助各工种的安装工人考工复习参考使用。

本丛书按不同工种和等级分册编写，陆续出版。

中国建筑工业出版社

1980年4月

目 录

| | |
|------------------------------------|----|
| 一、常用抱杆负荷的估算和计算知识 | 1 |
| (一)木桅杆负荷的估算与计算方法..... | 1 |
| (二)管式桅杆吊装设备的计算方法..... | 10 |
| (三)格构式桅杆的计算..... | 13 |
| 二、外型不规则设备和构件的找重心方法 | 26 |
| 三、设置走线滑轮的方法 | 30 |
| (一)走线滑轮的组成..... | 30 |
| (二)走线滑轮的布置..... | 32 |
| (三)承重绳和牵引绳的计算..... | 34 |
| (四)弯曲应力的计算..... | 35 |
| (五)走线滑轮使用的特点..... | 37 |
| (六)走线滑轮使用注意事项..... | 37 |
| 四、各种棕麻绳、钢丝绳安全应力的计算方法 | 39 |
| (一)棕麻绳安全应力的计算方法..... | 39 |
| (二)钢丝绳安全应力的计算方法..... | 40 |
| 五、一般桥式吊车的构造、性能、操作方法及 维护知识 | 45 |
| (一)桥式吊车的构造..... | 45 |
| (二)桥式吊车的性能..... | 47 |
| (三)桥式吊车的操作方法及维护知识..... | 51 |
| 六、一般解体设备的组装和安装方法 | 72 |
| (一)一般解体设备的组装..... | 72 |
| (二)桥式吊车的组装..... | 73 |
| (三)桥式吊车的安装方法..... | 86 |

一、常用抱杆负荷的估算和计算知识

在起重作业中，常用的桅杆（抱杆）有木桅杆、管式桅杆、格构式桅杆等。现将它们的计算知识与估算的方法分别介绍如下：

（一）木桅杆负荷的估算与计算方法

木桅杆常用一整根坚韧木料作成，木料粗细按起重量大小而定。制作桅杆用的木料，最好用杉木或红松，也可根据本地区的木料资源尽量选用坚固的木料。

当木桅杆的高度为6~15米，圆木梢直径为18~24厘米时，桅杆的起重量为3吨；当圆木梢直径为24~27厘米时，桅杆的起重量为5吨；当圆木梢直径为28~30厘米时，桅杆的起重量为10吨。关于木桅杆起重量与有关技术参数的估算参见表1。

图1为木桅杆的计算简图。当桅杆BC受到设备自重Q及起重滑轮组的重量q作用后，产生轴向压力和弯矩。Q+q是偏心地挂在桅杆顶部的，其偏心矩为e。

1.由吊装重量产生的轴向压力 N_1 ，这时桅杆与铅垂线成 β 角，则对A点取力矩方程式得 $\Sigma M_A = 0$

$$N_1 = \frac{K(Q+q)(a+b)L}{aH} \quad (1)$$

式中 L——桅杆的长度，米；

木桅杆的起重量与有关技术参数的估算表 表 1

| 起重量 (吨) | 高 度 (米) | 圆木梢 直 径 (厘米) | 缆风绳 的 直 径 (毫米) | 滑 轮 组 | | | 卷扬机 起重量 (吨) | |
|------------|------------|--------------------|----------------------|-----------------------|---------|-----|-------------------|--|
| | | | | 起重钢丝 绳 直 径 (毫米) | 滑 轮 门 数 | | | |
| | | | | | 定滑轮 | 动滑轮 | | |
| 3 | 6 | 18 | 15.5 | 12.5 | 2 | 1 | 1.5 | |
| 3 | 8 | 20 | 15.5 | 12.5 | 2 | 1 | 1.5 | |
| 3 | 10 | 22 | 15.5 | 12.5 | 2 | 1 | 1.5 | |
| 3 | 12 | 22 | 15.5 | 12.5 | 2 | 1 | 1.5 | |
| 3 | 15 | 24 | 15.5 | 12.5 | 2 | 1 | 1.5 | |
| 5 | 6 | 24 | 15.5 | 15.5 | 2 | 1 | 3 | |
| 5 | 8 | 24 | 15.5 | 15.5 | 2 | 1 | 3 | |
| 5 | 10 | 26 | 20.0 | 15.5 | 2 | 1 | 3 | |
| 5 | 12 | 26 | 20.0 | 15.5 | 2 | 1 | 3 | |
| 5 | 15 | 27 | 20.0 | 15.5 | 2 | 1 | 3 | |
| 10 | 6 | 28 | 21.5 | 17.5 | 3 | 2 | 3 | |
| 10 | 8 | 28 | 21.5 | 17.5 | 3 | 2 | 3 | |
| 10 | 10 | 30 | 21.5 | 17.5 | 3 | 2 | 3 | |
| 10 | 12 | 30 | 21.5 | 17.5 | 3 | 2 | 3 | |

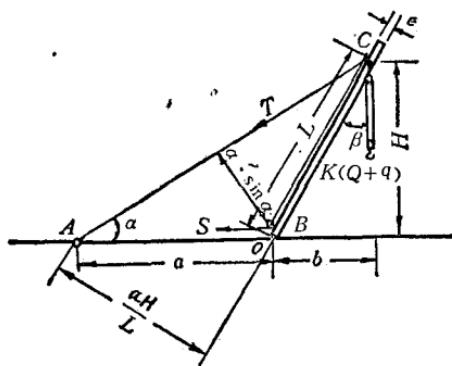


图 1 木桅杆计算简图

- H——桅杆顶部到地面的垂直距离，米；
 a——桅杆底部到地锚之间的距离，米；
 b——桅杆倾斜对水平面的投影长度，米；
 Q——设备重量，公斤；
 q——索吊具与滑轮组的重量，公斤；
 K——动载荷系数（一般取K=1.1）。

2. 起重滑轮组跑绳拉力 S 使桅杆受到轴向压力 N_2 （假设起重绳与桅杆轴线相平行）

$$N_2 = S = \alpha \times Q_{\text{eff}} = \frac{\mu - 1}{\mu^n - 1} \times \mu^m \times \mu^k \times K(Q + q) \quad (2)$$

- 式中 α ——载荷系数（查表2）；
 μ ——阻力系数；当采用滚柱轴承时， $\mu = 1.02$ ，青铜衬套时， $\mu = 1.04$ ；无衬套时， $\mu = 1.06$ ；
 n ——工作绳数；
 m ——定动滑轮数；
 k ——导向滑轮数。

其余符号同前。

3. 缆风绳自重和初拉力 T 所产生的轴向压力 N_3 ，为计算方便，假定桅杆为垂直位置，

则 $N_3 = m T \sin \alpha \quad (3)$

- 式中 m ——缆风绳根数；
 T ——缆风绳的初拉力，一般取0.3~1吨；
 α ——缆风绳与水平面的夹角。

4. 桅杆自重 G 产生的轴向压力 N_4 ，这一数值随桅杆部位而定，在顶部为零，在桅杆中部为

$$N_4 = \frac{G}{2} \quad (4)$$

载荷系数 α

表 2

| 工 作 绳 索 数 | 滑轮个数 (定、动滑 轮的和) | 导向滑轮的个数 | | | | | | |
|--------------|-----------------------|---------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| | | 0 | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 |
| 1 | 0 | 1.000 | 1.040 | 1.032 | 1.125 | 1.170 | 1.217 | 1.265 |
| 2 | 1 | 0.507 | 0.527 | 0.549 | 0.571 | 0.594 | 0.617 | 0.642 |
| 3 | 2 | 0.346 | 0.360 | 0.375 | 0.390 | 0.405 | 0.421 | 0.438 |
| 4 | 3 | 0.265 | 0.276 | 0.287 | 0.298 | 0.310 | 0.323 | 0.335 |
| 5 | 4 | 0.215 | 0.225 | 0.234 | 0.243 | 0.253 | 0.263 | 0.274 |
| 6 | 5 | 0.187 | 0.191 | 0.199 | 0.207 | 0.215 | 0.244 | 0.330 |
| 7 | 6 | 0.160 | 0.165 | 0.173 | 0.180 | 0.187 | 0.195 | 0.203 |
| 8 | 7 | 0.143 | 0.149 | 0.155 | 0.161 | 0.167 | 0.174 | 0.181 |
| 9 | 8 | 0.139 | 0.134 | 0.140 | 0.145 | 0.151 | 0.157 | 0.163 |
| 10 | 9 | 0.119 | 0.124 | 0.129 | 0.134 | 0.139 | 0.145 | 0.151 |
| 11 | 10 | 0.110 | 0.114 | 0.119 | 0.124 | 0.129 | 0.134 | 0.139 |
| 12 | 11 | 0.102 | 0.106 | 0.111 | 0.115 | 0.119 | 0.124 | 0.129 |
| 13 | 12 | 0.096 | 0.099 | 0.104 | 0.108 | 0.112 | 0.117 | 0.121 |
| 14 | 13 | 0.091 | 0.094 | 0.098 | 0.102 | 0.106 | 0.111 | 0.115 |
| 15 | 14 | 0.087 | 0.090 | 0.083 | 0.091 | 0.100 | 0.102 | 0.108 |
| 16 | 15 | 0.084 | 0.086 | 0.090 | 0.093 | 0.095 | 0.100 | 0.104 |

注：该表的工作绳数是按动滑轮绕出进行计算的。一般跑绳是由定滑轮绕出，计算时，最后一个定滑轮应按导向滑轮数再加上1，即定动滑轮数 m 等于工作绳数 n 。

由上述可知作用于桅杆顶端的总压力：

$$N_{\text{顶}} = N_1 + N_2 + N_3 \quad (5)$$

作用于桅杆中部的总压力：

$$N_{\text{中}} = N_1 + N_2 + N_3 + N_4 \quad (6)$$

5. 由于起重滑轮组偏心悬挂在桅杆的顶部所产生的弯矩为

$$\text{桅杆顶部} \quad M_{\text{顶}} = [K(Q+q) + S]e \quad (7)$$

$$\text{桅杆中部} \quad M_{\pm} = \frac{2}{3} M_{\text{顶}} \quad (8)$$

桅杆底部的弯矩为零。

6. 桅杆顶部弯矩最大，应验算其强度

$$\sigma = \frac{N_{\text{顶}}}{F} + \frac{M_{\text{顶}}}{W} \leq [\sigma] \quad (9)$$

式中 F —— 桅杆顶部截面面积，厘米²；

W —— 截面系数，对圆截面 $W \approx 0.1d^3$ (d 为桅杆直径)，厘米³；

$[\sigma]$ —— 木料许用应力，公斤/厘米²。

7. 桅杆中部的挠度最大，应验算其稳定性

$$\sigma = \frac{N_{\pm}}{\varphi F} + \frac{M_{\pm}}{W} \leq [\sigma] \quad (10)$$

式中 φ —— 木料纵向弯曲线折减系数，由长细比 λ 决定（圆

截面的 $\lambda = \frac{l_0}{d}$ ，其中 l_0 为桅杆计算长度）。

φ 值可由表 3 查得。

木料折减系数 φ 值表

表 3

| λ | 0 | 10 | 20 | 30 | 40 | 50 | 60 | 70 | 80 | 90 | 100 |
|-----------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| φ | 1.00 | 0.99 | 0.97 | 0.93 | 0.87 | 0.80 | 0.71 | 0.60 | 0.48 | 0.38 | 0.31 |

| λ | 110 | 120 | 130 | 140 | 150 | 160 | 170 | 180 | 190 | 200 |
|-----------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| φ | 0.25 | 0.22 | 0.18 | 0.16 | 0.14 | 0.12 | 0.11 | 0.10 | 0.09 | 0.08 |

8. 缆风绳在工作时的张力

缆风绳的计算是比较复杂的，为了便于计算和选择钢丝绳的直径，我们假定所有受力缆风绳为一根，其位置在桅杆倾斜平面内（见图1），则所受张力可用绕O点的平衡条件（ $\sum M_0 = 0$ ）求得：

$$T_0 = \frac{K(Q+q)b}{a \sin \alpha} \quad (11)$$

式中 T_0 ——作用在缆风绳上的总张力，吨；

α ——缆风绳与水平面所成的夹角。

缆风绳工作拉力的计算与它的数目和布置方式有关。但要计算每根缆风绳的受力是极其复杂的，一般按缆风绳中因水平分力的作用而引起的拉力可用下式计算：

$$T_1 = K \left(\frac{M}{H} + p \sin \alpha \right) \frac{1}{\cos \beta} \quad (12)$$

式中 T_1 ——缆风绳工作拉力，吨；

M ——桅杆顶部承受的弯矩，吨·米；

H ——桅杆高度，米；

p ——起重滑轮组所受的力，吨；

α ——起重滑轮组与桅杆中心线的夹角，度；

β ——缆风绳与地面的夹角，度；

K ——分配系数（按表4选取）。

由各缆风绳工作时的拉力加到桅杆上的轴向压力

$$P_1 = T_1 K' \sin \beta \quad (13)$$

式中 K' ——分配系数（按表4选取）。

由(13)式可看出，桅杆缆风绳与地面夹角越小，其工作拉力也越小，所以一般用 $30^\circ \sim 45^\circ$ 。

【例题】 某安装工地有一副木桅杆，上部直径 d 为27厘米，桅杆长度为12米，与地面的倾斜角度为 75° ，用四根缆

分配系数K与K'的数值

表 4

| 缆 风 绳 根 数 | K | K' |
|-----------|-------|-------|
| 4 | 1.000 | 1.414 |
| 6 | 0.667 | 1.333 |
| 8 | 0.500 | 1.307 |
| 10 | 0.400 | 1.294 |
| 12 | 0.333 | 1.288 |

风绳来固定，绳与地面成 45° 角。吊装重量为4吨。起重滑轮组与桅杆中心线的偏心距为0.1米，试计算该桅杆的强度，并选定所用的滑轮组、钢丝绳、卷扬机。设定动滑轮的最大距离为10米，导向滑轮至卷扬机的距离为14米，试计算所需钢丝绳的长度为多少（参见图2）？

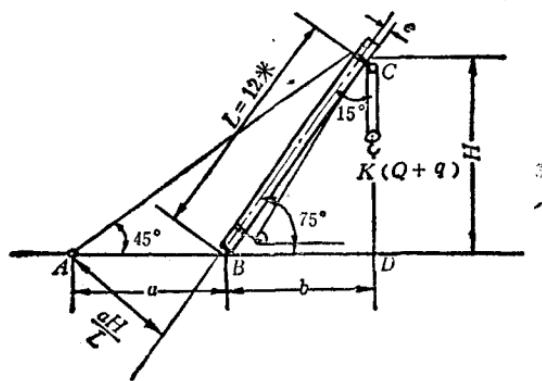


图 2 木桅杆计算受力分析简图

【解】 $Q_{\#} = K(Q+q)$ 初选 2×2 的H系列滑轮组， $Q=4$ 吨， $q=0.4$ 吨，取 $K=1.1$ ，代入式中

$$Q_{\#} = 1.1(4+0.4) \approx 5 \text{ 吨}$$

$$b = 12 \times \cos 75^\circ = 12 \times 0.25882 = 3.1 \text{米}$$

$$H = 12 \sin 75^\circ = 12 \times 0.96592 = 11.6 \text{米}$$

(1) 吊重作用于桅杆的压力 N_1

$$a = AD - b = 11.6 - 3.1 = 8.5 \text{米}$$

$$N_1 = \frac{Q_{\text{吊}}(a+b)L}{aH} = \frac{5 \times 11.6 \times 12}{8.5 \times 11.6} \approx 7.1 \text{吨}$$

(2) 起重滑轮跑绳作用于桅杆的压力 N_2

$$N_2 = S = \alpha Q_{\text{吊}}$$

$$\alpha = \frac{\mu - 1}{\mu^n - 1} \mu^m \mu^K$$

因为用的是滑动轴承的滑轮，取 $\mu = 1.04$ ，导向滑轮一个 $K = 1$ ， $n = m = 4$ （工作绳数 = 定动滑轮数）

所以 $\alpha = \frac{1.04 - 1}{1.04^4 - 1} \times 1.04^4 \times 1.04 = 0.287$

$$N_2 = S = 0.287 \times 5 = 1.435 \text{吨}$$

跑绳牵引拉力 $S = 1.435 \text{吨}$ ，选用 3 吨的卷扬机。查表选用 $d = 13 \text{毫米}$ ， $6 \times 37 + 1$ 的钢丝绳；起重钢丝绳长度的计算可代入公式

$$L = n_1(h + 3D) + l + 10 \text{米}$$

式中工作线数 $n = 4$ ，分支数 $n_1 = n + 1 = 4 + 1 = 5$ ；定动滑轮的最大距离 $h = 10 \text{米}$ ；导向滑轮到卷扬机位置 $l = 14 \text{米}$ ；滑轮底径 $D = 0.135 \text{米}$ 。

$$\text{所以 } L = 5(10 + 3 \times 0.135) + 14 + 10 = 76.025 \text{米}$$

取 $L = 80 \text{米}$ 。

(3) 缆风绳作用于桅杆的压力 N_3

取近似值，设初拉力 $T = 0.5 \text{吨}$

$$N_3 = m T \sin 45^\circ = 4 \times 0.5 \times 0.707 = 1.414 \text{吨}$$

主缆风绳工作时的张力

$$T_0 = \frac{K(Q+q) \times b}{a \sin \alpha} = \frac{5 \times 3.1}{8.1 \times 0.707} = 2.7 \text{ 吨}$$

查表选用 $6 \times 19 + 1$, $d = 14$ 毫米的钢丝绳。

(4) 桩杆自重作用于桅杆上的压力 N_4 (指在中部)

$$N_4 = \frac{G}{2}$$

桅杆自重 $G = 1$ 吨

所以 $N_4 = 0.5$ 吨

(5) 桩杆上端的总压力 N_{\perp}

$$N_{\perp} = N_1 + N_2 + N_3 = 7.1 + 1.4 + 1.414 \approx 10 \text{ 吨}$$

(6) 桩杆中部的总压力 N_{\oplus}

$$\begin{aligned} N_{\oplus} &= N_1 + N_2 + N_3 + N_4 = 7.1 + 1.4 + 1.414 \\ &\quad + 0.5 \approx 10.5 \text{ 吨} \end{aligned}$$

(7) 桩杆上端连接起重滑轮组部位产生的偏心弯矩

$M_{\text{偏}}$

$$\begin{aligned} M_{\text{偏}} &= [K(Q+q) + N_2] \times e = [5 + 1.4] \times 0.1 \\ &= 0.64 \text{ 吨} \cdot \text{米} \end{aligned}$$

(8) 桩杆中部的弯矩 M_{\oplus}

$$M_{\oplus} = \frac{2}{3} M_{\text{偏}} = \frac{2}{3} \times 0.64 = 0.4266 \text{ 吨} \cdot \text{米}$$

(9) 桩杆上端的强度校核

$$\text{桅杆净截面积 } F = \frac{\pi d^2}{4} = \frac{3.14 \times (27)^2}{4} = 573 \text{ 厘米}^2$$

$$\text{截面系数 } W = 0.1d^3 = 0.1 \times (27)^3 = 1968 \text{ 厘米}^3$$

$$\begin{aligned} \sigma &= \frac{N_{\perp}}{F} + \frac{M_{\text{偏}}}{W} = \frac{10000}{573} + \frac{0.64 + 10^5}{1968} \\ &= 17.4 + 32.5 = 49.9 \text{ 公斤/厘米}^2 < [\sigma] \end{aligned}$$

对松木桅杆许用应力 $[\sigma] = 120$ 公斤/厘米², 故安全。

(10) 按稳定性计算桅杆中部的截面应力 σ

这里必须说明木制桅杆一般为变截面制成，即每米高度增加直径1.5厘米。

所以2/3截面处的直径 $d_0 = 27 + 4 \times 1.5 = 33$ 厘米

$$F = \frac{\pi d_0^2}{4} = \frac{3.14 \times (33)^2}{4} = 855 \text{ 厘米}^2$$

$$W = 0.1 \times d_0^3 = 0.1 \times (33)^3 = 3600 \text{ 厘米}^3$$

$$\text{长细比 } \lambda = \frac{\mu \times l}{i} = \frac{1 \times 1200}{0.25 \times 33} = 146$$

查表 3 $\varphi = 0.148$

$$\sigma = \frac{N_{\oplus}}{\varphi F} + \frac{M_{\oplus}}{W} = \frac{10500}{0.148 \times 855} + \frac{0.43 \times 10^5}{3600}$$

$$= 98.3 \text{ 公斤/厘米}^2 < [\sigma]$$

故安全。

答：木桅杆经强度与稳定性验算均属安全。起重滑轮组选用H5×2D型的。起重钢丝绳选用规格 37+1 、 $d=13$ 毫米，长度选用80米，使用3吨卷扬机。

(二) 管式桅杆吊装设备的计算方法

管式桅杆的计算方法有两种：

1. 欧拉公式法

对于A3钢管桅杆，当 $\lambda \geqslant 100$ 时，欧拉公式才能应用。因为金属管式桅杆是两端铰接的长柱，在轴向压力下要失去稳定。这种破坏不是因断面强度不够，而是由压杆临界载荷的影响。而压杆临界载荷由欧拉公式求出：

$$P_k = \frac{\pi^2 E J}{\mu^2 l^2} \quad (14)$$

$$\sigma_k = \frac{\pi^2 E}{\mu^2 \lambda^2} \quad (15)$$

式中 P_K ——临界载荷，公斤；
 E ——材料弹性模量，公斤/厘米²；
 J ——压杆截面对中性轴的惯性矩，厘米⁴， $J = FI^2$ ；
 I ——截面最小惯性半径，厘米；
 F ——截面面积，厘米²；
 μ ——长度系数，两端看成铰接情况下 $\mu = 1$ ；
 l ——压杆实际长度，厘米；
 λ ——柔度系数；
 $\lambda = \frac{l}{I}$ 。

所以 $P_K = \frac{\pi^2 E J}{l^2}$ (16)

$$\sigma_K = \frac{\pi^2 E}{\lambda^2} \quad (17)$$

【例题】 有一管式桅杆承受荷重 $Q = 78$ 吨，起重高度 $H = 16$ 米，使用无缝钢管 $\phi 426 \times 9$ 毫米是否可以？

查表，无缝钢管 $\phi 426 \times 9$ 毫米的几何性质为：

$$F = 117.5 \text{ 厘米}^2$$

$$I = 14.5 \text{ 厘米}$$

$$\lambda = \frac{\mu l}{I} = \frac{1600}{14.5} = 110$$

$$\sigma_K = \frac{\pi^2 E}{\lambda^2} = \frac{2.1 \times 10^6 \times (3.14)^2}{110^2}$$

$$= 1735 \text{ 公斤/厘米}^2$$

允许安全荷重为 ($K = 2.5$)

$$[P] = \frac{F \sigma_K}{K} = \frac{1735 \times 117.5}{2.5} = 81.5 \text{ 吨}$$

所以 $81.5 > 78$ 吨，安全

答：能安全起吊78吨的荷重

2. 应用压弯应力组合公式计算

$$\sigma = \frac{N}{\varphi F} + \frac{M}{W} \ll [\sigma] \quad (18)$$

式中 σ —— 管式桅杆承受压弯时产生的应力，公斤/厘米²；

$[\sigma]$ —— 管式桅杆的许用应力，公斤/厘米²；

N —— 管式桅杆中部承受轴向压力，公斤；

M —— 管式桅杆中部承受的弯矩，公斤·厘米；

F —— 截面面积，厘米²；

W —— 截面系数，厘米³；

φ —— 折减系数。

具体计算方法与木桅杆的计算方法相同，这里不再举例说明。

为了便于选用，若已知管式桅杆的断面尺寸和高度时，起重量的估算见表 5。

金属管式桅杆起重量估算表

表 5

| 起重量 (吨) | 高 度 (米) | | | | | |
|-------------------|---------|--------|--------|--------|--------|--------|
| | 8 | 10 | 15 | 20 | 25 | 30 |
| 管子断面尺寸(外径/壁厚, 毫米) | | | | | | |
| 3 | 152/6 | 152/6 | 219/8 | 299/9 | 351/10 | 426/10 |
| 5 | 152/8 | 168/10 | 245/8 | 299/11 | 351/11 | 426/10 |
| 10 | 194/8 | 194/10 | 245/10 | 298/13 | 351/12 | 426/12 |
| 15 | 219/8 | 219/10 | 273/8 | 325/9 | 351/13 | 426/12 |
| 20 | 245/8 | 245/10 | 299/10 | 325/10 | 377/12 | 426/14 |
| 30 | 325/9 | 325/9 | 325/9 | 325/12 | 377/14 | 426/14 |