

公路修建和养护用的小型工具

(第四辑)

交通部公路总局编

1958. 12.

人民交通出版社

本書是搜集最近有关技术革命中的公路修建和养护用的小型工具和机械，共計
34种。經過試驗和应用，对提高工效，加快社会主义建設有巨大作用。內容分三方面：
1.运输及压实等工程设备；2.石方工程设备；3.桥梁工程设备。

本書为配合本年春季筑路高潮，以供筑路工作人员参考。

公路修建和养护用的小型工具

(第四輯)

交通部公路总局編

1959.12.

*

人民交通出版社出版

(北京安定門外和平里)

北京市書刊出版業營業許可證出字第〇〇六号

新华书店发行

人民交通出版社印刷厂印刷

*

1959年4月北京第一版 1959年4月北京第一次印刷

开本：787×1092mm 印張：11/2頁 插頁3

全書：34000字 印數 1—3000册

统一書號：15044·1311

定价（8）：0.30元

目 录

一、运输及压实等工程设备

1 摆头扒杆	3
2 單撐滑車絞盤上料	18
3 无装卸运石小車	18
4 單人独輪推土板	19
5 手搖鑽土器	20
6 石羊角輶	21
7 垂直打夯机	23
8 驗夯器	24

二、石方工程设备

9 月弓冲钎法	25
10 活动风槍支架	26
11 掏合金鑽花卡套	26
12 双鑽清料	27
13 三角钎	27
14 鋼钎头式样 及其淬火办法	27
15 鋼钎鍛接	32
16 改良打鐵爐	33
17 脚踏风箱	34
18 水拉风箱	35
19 电焊法修补开山机鑽头	36

20手搖砂輪机.....	37
21腳踏捻引綫机.....	37
22劈石錘.....	39

三、桥梁工程设备

23水力吸石筒.....	40
24双泵抽水傳動輪.....	42
25洗石机.....	43
26多样篩子.....	45
27滑篩子.....	45
28芦草棕繩篩(代用品).....	46
29鋼筋去锈器之一.....	47
30鋼筋去锈器之二.....	47
31鋼筋弯鉤器.....	48
32鋼筋拉直器.....	49
33高压电石桶外加的濾清設備.....	50
34水力餽料机.....	51

一、运输及压实等工程设备

1. 摆头扒杆

扒杆是最簡單的一种起重設備，可以节省大量脚手木料及搭脚手架的人工，安装容易，操作簡便，降低了劳动强度，而且比在高脚手架上操作安全。所以自推行以来，各地工人均乐意使用，一般認為效果較好。是小型机械中获得成功的一种典型起重机具。

搖头扒杆是扒杆的一种，它除了能作起重工作，把料石、砂漿等由低处升到高处外，还能旋轉 20度~120 度角度，起重高度达10到20公尺。因为扒杆支臂的旋轉扩大了供应范围，用在砌体高而宽度大的挡土牆、高支牆、护牆較为适合，鐵道部第二工程局在宝成路整治滑坡坍方工程中，搖头扒杆已經被广泛采用。

1. 几种型式及其优缺点比較

搖头扒杆由于在工地大量推行的結果，它的制作型式，操作內容都有了較大的改进，現在常用的搖头扒杆有如下四种类型：

1. I式：搖头扒杆（見图1）
2. II式：双臂搖头扒杆（見图2）
3. III式：独立旋轉扒杆——臂梁在立柱中段（見图3）
4. IV式：双臂独立旋轉扒杆——臂梁在立柱中段（見图4）。

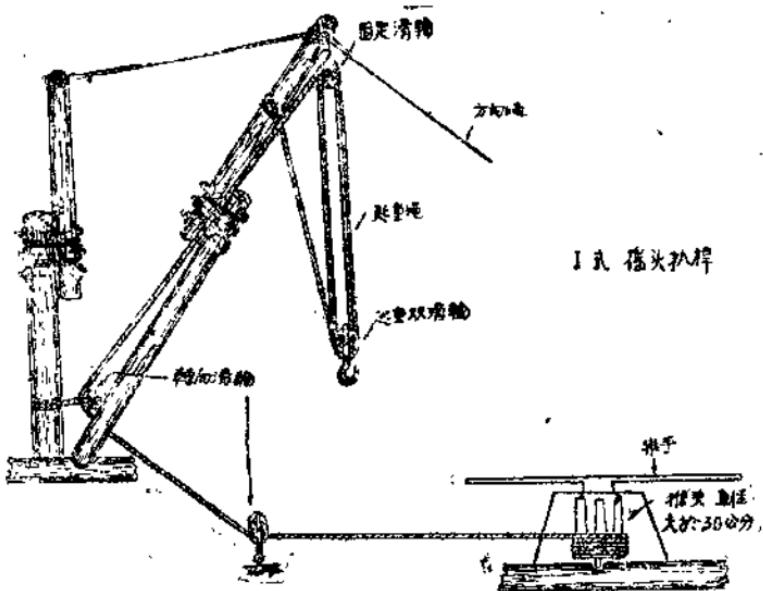


图 1

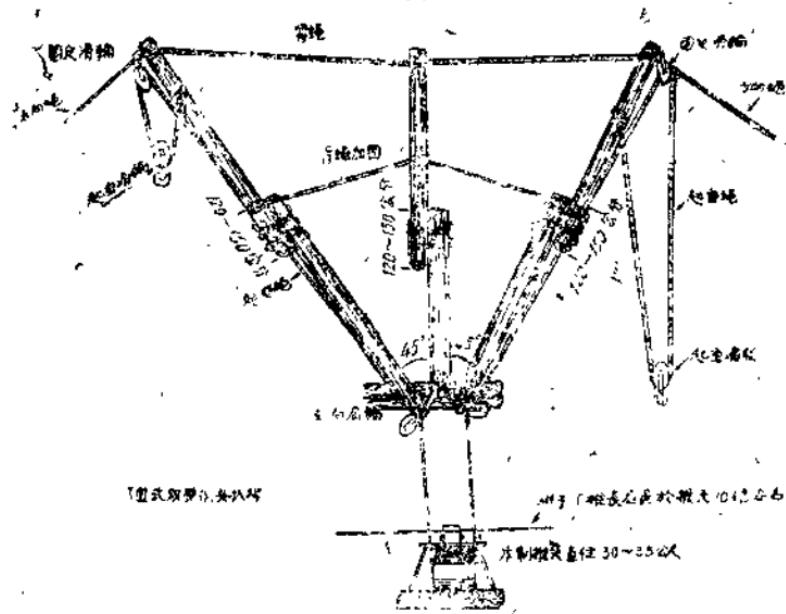


图 2

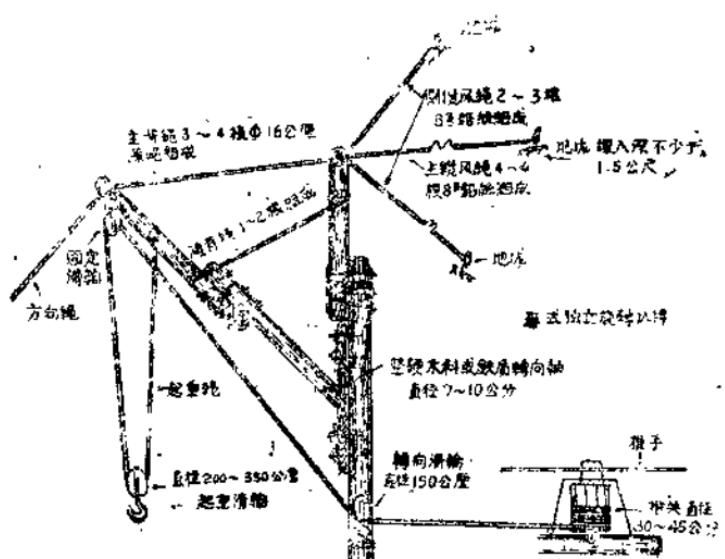


图 3

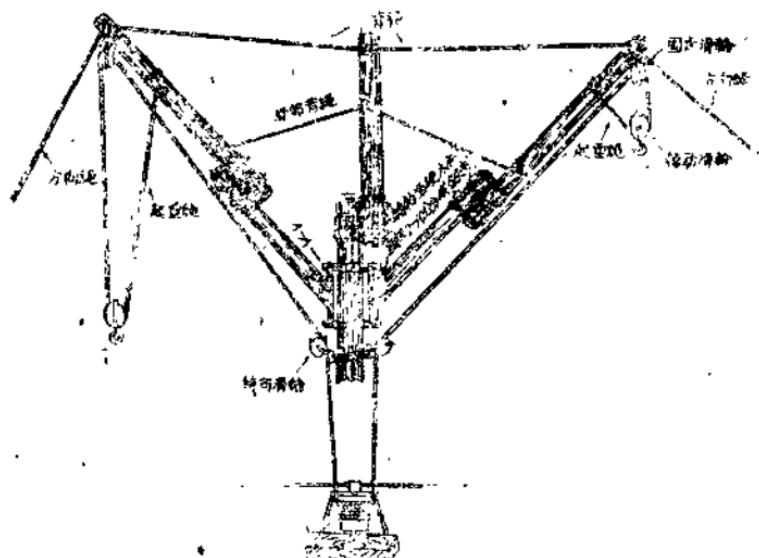


图 4

上述机杆其优劣各有不同，应按实际情况需慎选择采用，现列表比较，如表1。

各式机杆优劣比较表

表 1

机杆名称	优 点	缺 点
I式 插头机杆	1.起重高度较高，可达20公尺。 2.受力单纯、本身较稳定，一般不易折断。 3.臂梁长度较大，供料范围较大。	1.需材料较多， 2.占地面积较大，个别地形狭窄，工地不甚适宜。
II式 双臂插头机杆	1.节约推关、起重绳及主柱各一组。 2.利用起重翻回空时间，可以缩短工时，提高工效。	振动角度较小，不超过50度，以免产生不对称力矩。
III式 独立旋转机杆	1.节省臂梁木料。 2.旋转角度可较大，50~120度。 3.可以适应较狭窄地形。	起重高度不超过15公尺。
IV式 双臂旋转机杆	1.节省推关、起重绳、主柱、及臂梁长度。 2.利用往返起重回空，可以缩短时间。 3.占地较小。	因主柱中部受力复杂，容易折断，故起重高度及旋转角度，都受到限制，一般起重高度约6~10公尺，旋转角度20~45°。

注：本表所列高度，均为主柱高度，不包括利用地形高度。

根据工地使用情况，采用臂梁在主柱中段的旋转机杆，虽然因其用料更省，占地较小，活动范围更大，但主柱受力部位往往是原木结榫之处（在8M以上的机杆，一根元木就不够长，必须两根元木结榫），断面较小，受捲曲后很易折断，机杆的立柱（元木）必须更好更直。对连接榫头接合，除按规定办理外，还应特别加强。

2. 制造、架設、操作

1. 扒杆的主要構成部份：

(1) 主柱——扒杆的主要受力部份，以元木做成，在長度不大时，可以用榫头連接，如图 5。

在主柱上下相錯間隔50~80公分，釘有木巴耳，便於工人檢查及維修時證足之用。木巴耳用10~15

公分三角木做成，以洋釘釘牢并另在主柱側面釘扒釘，以供攀援時手拉之用。立柱頂端置有纏風繩，纏風繩不得少于三根，系以6~9公厘鋼絲繩或2~3股8#鉛絲作成，其各纏風繩間的夾角不得大于120度。其木料的選用根據立柱高度、載荷情況來決定。

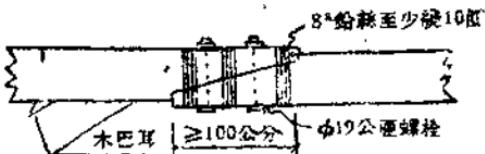


图 5

工地常用 8# 鉛絲纏風繩股數表 表2
(起重量不超过300公斤)

立柱高度	纏風繩	前 纏 風 繩	后 纏 風 繩
5~10公尺		1	2
10~15公尺		2	2
15~25公尺		2	3

(2) 臂梁——以元木作成，因為臂梁的長度較主柱更長，亦可以用兩根以上的元木作成榫接如图 5，或搭接如图 6。

扒杆臂梁末端是旋轉的軸心，在 I、II 式塔頭扒杆末端削成凸形圓弧狀，在支墊方木上削成凹弧狀，在弧圓表面應根據起

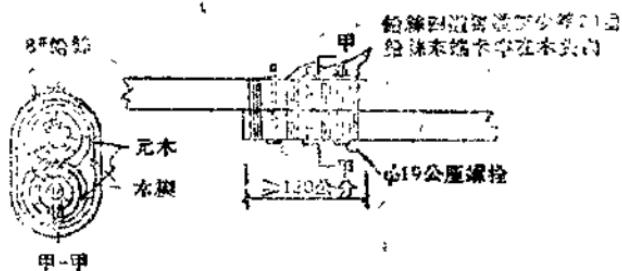


图 6

重量的大小，分別釘上鐵皮或特制的鐵件，將臂梁置於圓樑內，即可旋轉自如，如圖7。

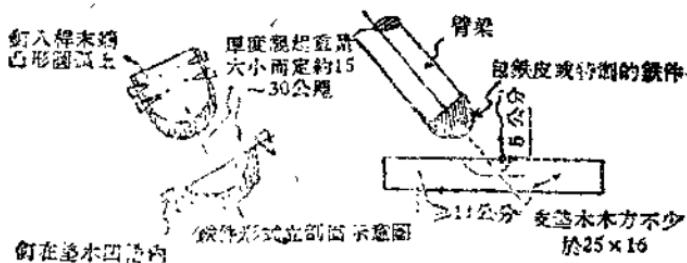


图 7

在Ⅲ、Ⅳ式扒杆，旋轉軸在主柱中間，工地上常用的是以下兩種型式：

一種是將臂梁作成圓形樺頭，根據起重量的大小，另在立柱上裝以硬木或鐵制成的活動旋轉軸一根，樺頭卡入旋轉軸內，再以8#鉛絲紮牢即可旋轉，如圖8。另一種在起重很小時，可以以U形鐵夾板固定在立柱上，為防止滑動，夾板可以嵌入主柱1~2公分。如圖9。

(3)起重繩及滑車——起重繩應視起重重量及材料情況，可以用直徑6~16公厘的鋼絲繩或16~19公厘的白帆繩，為了提

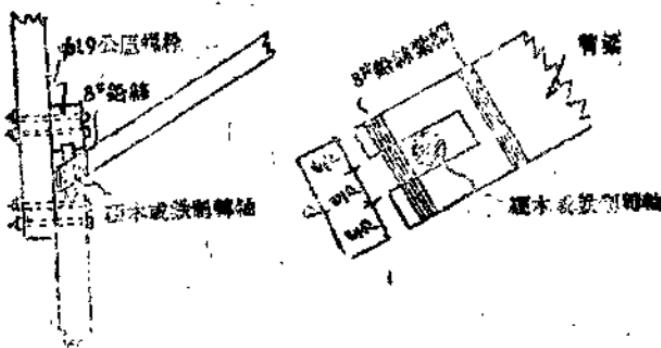


图 8

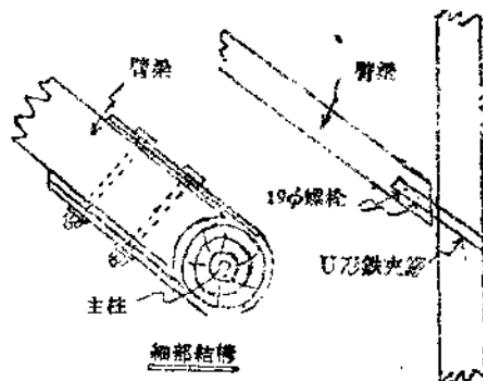


图 9

高繩索壽命和安全，必須選用適當的滑輪與繩徑配合，一般滑輪徑應大於繩徑16倍左右，根據使用經驗，可參考表3選用。

表3

繩 徑 (公厘)	滑 輪 徑 (公厘)
6~8	150
9~12	200
13~16	300

(4) 推关——推关用木制成，上下轴承用铁皮包裹或利用平车轮轴作滚心，以减少摩擦。如推关滚筒直径过小则起重上升速度太慢，直径过大则推动费力，推关把手柄过长，则人绕行的距离增长，增加了工人行走的劳动强度，容易疲劳过短也推动费力，其关系如后（见图10）。

$$\text{则: } \Sigma M_o = 0$$

$$P \times L = T \times R$$

$$L = \frac{T \times R}{P}$$

若按一个人正常推动为12 公斤计，两人推动 $P = 2 \times 12 =$

24 公斤。设: T 在起重负荷

增加摩擦及减去机械利益后之值为300公斤， R 用0.15~0.20公尺，则 $L = 2 \sim 2.5$ 公尺。

工地常用滚筒尺寸直径为0.30~0.35公尺，推关把手柄为2~2.5公尺。

2. 工地选择和安装方法：

安装工地位置选择，最好距离建筑物2~3公尺，使臂梁不致撞到建筑物为适宜，若地形倾斜砌体很高，扒杆应设法竖立在边坡中部或圬工中间，以免扒杆高度过高，立柱竖立时，为使臂梁在负荷起到一定高度后，能自行摆向圬工方面，可以将主柱靠圬工方向适当倾侧，其倾斜度不大于5度（如图11）。

主柱的倾斜度必须恰当，倾斜过大了臂梁在荷重起至顶端后将迅速摆向倾侧的一边，甚至发生难以控制的现象。若倾斜度过小，在起重至顶端以后，又将发生臂梁拉不到供料地点的情况。

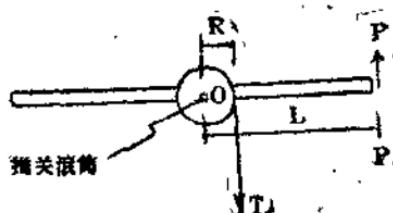


图 10

安裝步驟為先埋好推關，利用推關來豎立主柱，再利用豎好主柱來懸起臂梁，如此能節省勞動力並避免危險，其順序為：

(1) 先在預定位置埋好推關。

(2) 在豎立主柱方向上悬挂一固定滑輪，最好利用附近建築物或大樹根、大孤石，以直徑19公厘龍繩一端連接柱頂，一端通過滑輪連接推關，立柱頂的纜風繩先系好，操作推關使主柱豎立，將四角纜風繩固定後松推關。

(3) 在立柱頂挂一滑輪，通過推關將臂梁起重安裝，若1式扒杆可以將臂梁與主柱先連接好，在豎立主柱時，一併豎立。

纜風繩的固定可盡量利用大樹根、建築物等有利條件。若系岩石可以鋼鉗打入岩石作地壠；在土質地帶可埋入直徑20公分元木一根，其深度不少於一公尺半，並傾斜於纜風繩相反方向。

在試吊一、二次以後（試吊重量必須大於規定荷載20%），檢查各主要部位，若無任何變異即可交付使用。

3. 操作：

(1) 労動力組織——操作推關2人，其中一人在起吊時負責挂繩，當起吊後幫助操作推關，另一人掌握方向繩，待材料到需要位置後，即松方向繩，使臂梁擺向供料地點，再松動推關，使材料降落到施工上，另外在30公尺內需要運送材料2

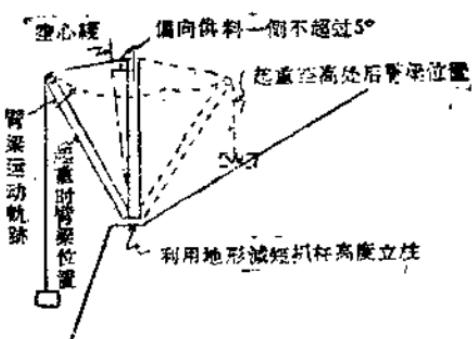


圖 11

人，拌灰漿 2 人，洗片石改片石一人，可供熟練的安砌工 7 人安砌。

(2) 使用效果——起重高度愈高，使用扒杆优越性愈为显著，以宝成路白雀寺明洞为例，豎立扒杆較用脚手架縮短运距 40 公尺（人力挑抬为 110 公尺扒杆为 7 公尺高），用 5 人在 30 公尺內运片石及起重片石工作，可供八人安砌，运输定額为 147.2%（按实际人时与定額人时比較）。

(3) 安裝工料統計——以安裝双臂搖头扒杆为例：

1) 拉立柱及臂梁 2 根，共 6 工/天。
2) 安裝滾筒直徑为 45 的推关一个，5 工/天，（包括軸心、推柄把等）。

3) 安立柱及臂梁 1.5 工/天。

4) 拉纜风繩及固定地壠 4 工/天。

5) 接背繩及檢查施吊 1 工/天。

以上为負荷 200~250 公斤，高度 9~12 公尺扒杆共耗工 16 工/天。

3. 安全注意事項

1. 起重用的繩索，原則上以鋼絲繩为主，如缺乏鋼絲繩时，可以用質量良好的麻繩代替。麻繩必須經過檢驗，試驗其最大起重能力，規定最大安全起重限量。但不論使用何种繩索使用前都需認真檢查其接头，地壠等各部份。使用麻繩时，尤应注意防止麻繩在受日晒雨淋应力減弱的情况。

2. 吊好料石后，上料人員及行人远离至少 5 公尺，不得在起重物下通行。

3. 負責起重人員，应有人統一指揮动作。

4. 严禁超載和臂梁摆动幅度过大，以免造成主柱与臂梁折

断的事故。

5. 推关应有制动设备，以便在荷载升至高处时稳定。
6. 操作推关人员严禁俯卧在把手回空时坐在把手上。
7. 各种扒杆应实行挂牌制，牌上标明负责人员，最大载重量，转动角度，安装日期，以便随时检查。
8. 钢丝绳滑轮等，应随时涂油，刷锈，接头捆紮应经常更换。
9. 臂梁底端，以及垫木上如加置铁皮或特制铁件时，应经常加注润滑油，并注意防止因摩擦而有温度升高现象。

4. 力学分析及材料尺寸验算

现场使用的扒杆，因为多用作圬工安砌起重片石及沙浆等，其起重量一般未超过300公斤，故多半采取荷重限制的办法，严格控制超载，因此对主柱和臂梁绳索大都未经验算，今后尚应加以改进。兹根据摇头扒杆受力情况拟出简要计算办法如下，供使用参考：

1. 主柱截面验算在1式扒杆主柱所受的力 C_2 实际有3(如图12)。

即 P_1 =由于荷重 W 对主柱所引起的中心压力。

P_2 =缆风绳的预加应力。

P_3 =主柱本身重量及滑车重量。

故 $C_1=P_1+P_2+P_3$

预计 $P=W$ $P_2=4 \sin \varphi_0$, $15W$

φ =缆风绳角度，4股缆风绳每股缆风绳着力为 $0.35W$ 。因此设计时 C_2 按 $2.5W$ 计算即可。

一般松木之挠曲应力为110公斤/平方公分。顺木纹受拉应力=80公斤/平方公

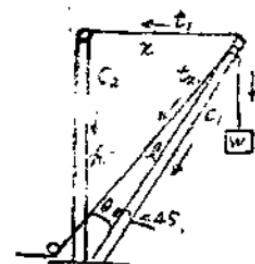


图 12

分，受壓力 = 110 公斤 / 平方公分。

計算杆件縱撓曲時，其容許應力，縮減系數按下列公式計算（中心壓力）：

$$\lambda \leq 75 \text{ 时} \quad \varphi = 1 - 0.8 \left(\frac{\lambda}{100} \right)^2$$

$$\lambda > 75 \text{ 时} \quad \varphi = \frac{3100}{\lambda^2}$$

$$\lambda = \frac{l_0}{r} = \text{杆件最大的長細比}$$

L_0 = 杆件之計算長度

r = 杆件總截面之迴轉半徑

例：直徑 20 公分元木長 700 公分，問能受中心壓力多少公斤？

解： $r = \frac{d}{4} = 5 \text{ 公分}$

$$L_0 = 700 \text{ 公分}$$

$$\lambda = \frac{700}{5} = 140$$

$$\varphi = \frac{3100}{(140)^2} = \frac{3100}{19600} = 0.158$$

$$\text{故能受中心壓力} = 0.158 \times 110 \times \frac{1}{4} \pi (20)^2 = 5460 \text{ 公斤。}$$

以下即按常用木料計算之驗算表（表 4）。

縮減系数計算表

表 4

元木 直徑 (公分)	元木長度(公分)								
	100	200	300	400	500	600	700	800	900
10	0.872	0.484	0.215	0.121	—	—	—	—	—
12	0.911	0.644	0.310	0.175	0.112	—	—	—	—
14	0.934	0.738	0.422	0.238	0.152	0.106	—	—	—
16	0.950	0.800	0.551	0.310	0.199	0.138	0.102	—	—
18	0.961	0.842	0.644	0.392	0.252	0.175	0.128	0.098	—
20	0.968	0.872	0.712	0.483	0.310	0.215	0.158	0.121	0.098
22	0.974	0.894	0.762	0.576	0.373	0.260	0.193	0.147	0.116
24	0.978	0.911	0.800	0.644	0.447	0.310	0.227	0.175	0.138
26	0.980	0.918	0.816	0.672	0.483	0.337	0.247	0.189	0.150
28	0.981	0.924	0.829	0.697	0.522	0.364	0.267	0.203	0.162
27	0.982	0.930	0.846	0.720	0.562	0.381	0.292	0.224	0.175
28	0.984	0.934	0.853	0.738	0.592	0.422	0.310	0.237	0.188
29	0.985	0.939	0.864	0.757	0.619	0.450	0.332	0.251	0.201
30	—	0.943	0.872	0.772	0.644	0.483	0.357	0.273	0.215
31	—	—	0.813	0.788	0.697	0.516	0.382	0.292	0.232
32	—	—	—	0.800	0.688	0.551	0.405	0.310	0.245
33	—	—	—	—	0.703	0.576	0.429	0.329	0.261

在IV式扒杆主柱受到本身重量，載荷的垂直力，纜風繩的拉力，以及臂梁的帶着載的弯曲力等的作用，因此應該着重核算連結臂梁處的主柱截面，在這個截面是受力最大的，可用下式計算。

$$Q = \frac{M_o}{W} + \frac{P}{F\varphi}$$

式中： W = 主柱截面系数