

中等專業学校教学用書

钢管车间机械设备

下 冊

H.Ф. 叶尔莫拉耶夫 著

宋本仁 李長穆 張浩 合譯

冶金工业出版社

TG333/2321-1

12564

亲爱的读者：

为了改进我们的出版工作，更好地满足读者的需要，请您在读过本书后，尽量地提出本书内容、装帧、设计、印刷和校对上的错误和缺点，以及对我社有关出版工作各方面的意见和要求。来信请寄：“北京市灯市口甲45号冶金工业出版社”，并请详告您的通讯地址和工作职务，以便经常联系。

冶金工业出版社

Н.Ф.ЕРМОЛАЕВ

МЕХАНИЧЕСКОЕ ОБОРУДОВАНИЕ ТРУБНЫХ ЦЕХОВ

МЕТАЛЛУРГИЗДАТ (Москва—1950)

钢管车间机械设备（下册）

宋本仁 李长穆 张浩 合译

编辑：叶建林 设计：赵香苓 责任校对：陈一平

1953年4月第一版 1953年4月北京第一次印刷 精装 400册
平装 900册

850×1168 • $\frac{1}{32}$ • 160,400字 • 印张10 $\frac{4}{32}$ • 换页4 • 定价(10) 精装 2.30元
平装 1.80元

冶金工业出版社印刷厂印

新华书店发行

书号 0712

冶金工业出版社出版（地址北京市灯市口甲45号）

北京市报刊出版业营业许可证出字第093号

中等專業学校教学用書

鋼管車間機械設備

下 冊

H.Φ. 叶尔莫拉耶夫 著

宋本仁 李長穆 張 浩 合譯

冶金工業出版社

本書包括了有关鋼管生产及精整設備的構造和計算的基本知識。書中引述了鋼管車間的輔助設備和运输設備。

譯本暫分上下兩冊出版。上冊包括序言和第一、二兩章，內容叙述生产焊接鋼管和空心管坯用的設備。下冊包括第三、四、五、六、七五章，內容叙述生产無縫鋼管、热精整和冷精整鋼管、冷軋和冷拔鋼管用的設備以及鋼管車間的輔助和运输設備。

本書用作为冶金中等專業学校的教科書，並可供高等學校的学生和从事軋管車間設備設計的工程師們參考。

目 录

下 册

第三章

無縫鋼管的生產設備

1. 週期式軋管机	5
2. 具有摆动軋槽的軋管机	65
3. 二輶式軋管机	66
4. 自动和半自动的軋管机	74
5. 組傳動軋輶的連續軋管机	91
6. 各个机架單獨傳動的連續軋管机	100
7. 延伸机	105
8. 斜軋三輶式軋管机	106
9. 頂管机	107
10. 挤压钢管的压力机	111
11. 冲制钢管的压力机	113
12. 徑向展軋机	114
13. 制造钢管（鋼筒）用的压力机	116

第四章

鋼管熱精整設備

1. 均整机	120
2. 定徑机	131
3. 鋼管热矯直机	143
4. 減徑机	150
5. 鋼管热拔机	164
6. 扩管机	169
7. 鋼管端部配合和鍛厚用的水压机	175
8. 热切钢管的鋸	178

第五章

冷軋和冷拔鋼管的設備

1. 鋼管冷軋机	183
2. 鋼管冷拔机	197
3. 鋼管酸洗間的設備	212

4. 鋼管端部鉗扁及打眼的設備	217
-----------------	-----

第六章

鋼管冷精整設備

1. 鋼管冷定徑機	223
2. 鋼管在冷状态下切头和切斷用的机床	223
3. 鋼管矯直机	240
4. 管端定徑和加厚用的水压机	253
5. 鋼管切絲机床	255
6. 接头切絲机床	268
7. 接头擰接机	276
8. 用內压力試驗鋼管的水压机	279
9. 用外压力試驗鋼管的水压机	283
10. 鋼管纏繞和塗瀝青的設備	286

第七章

鋼管車間的輔助和運輸設備

1. 管坯切斷和折斷設備	290
2. 軋制前准备管坯和鋼錠的設備	293
3. 定心机床	295
4. 管坯和鋼管的裝爐和出爐設備	297
5. 鋼錠由加热爐送往穿孔机以及由穿孔机送往軋 管机的設備	302
6. 輪道	303
7. 台架	307
8. 軋輥加工的設備	310
9. 修理心棒的設備	311
10. 設備的潤滑和潤滑設備	311
11. 修理的組織	316
參考文獻	322

第三章

無縫鋼管的生產設備

1. 週期式軋管機

為了將在斜軋機上軋出的荒管軋成鋼管，在美國廣泛地使用自動軋管機組。而在歐洲，週期式軋管機獲得了大的推廣，這種軋機製造成各種尺寸，可以軋制直徑40—605公厘和更大的鋼管。按其構造來說，週期式軋管機是二輥式軋鋼機，其軋輥在與所軋制鋼管之運動方向相反的方向迴轉。軋輥具有截面變化的軋槽。

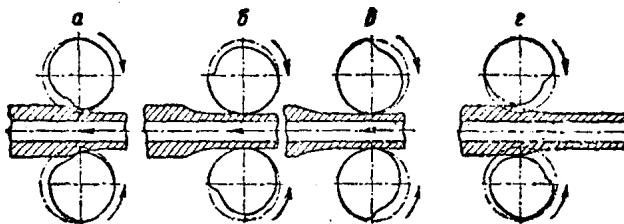


圖 151 軋輥一個迴轉週期的軋制程序圖

a—荒管被軋輥咬入和軋制開始；b—部份鋼管被輥軋期間；c—部份鋼管輥軋終了；d—咬入和輥軋鋼管之次一部份開始以前輥輥位置

週期式軋管機的工作程序圖示於圖 151 中。在 a 位置，週期式軋管機的軋輥與在心棒上所輥軋的荒管相接觸，壓住了與等於送進長度的部份，並開始輥軋。此時由送進裝置向右送進的荒管開始被軋輥向左移動。在 b 位置表示輥軋過程。在 c 位置表示軋輥在這一迴轉輥軋完畢的瞬間。在 d 位置，軋輥軋槽不咬住荒管，並且荒管解脫軋輥的作用而被送進裝置往右送入軋輥內，並繞它自己的中心線旋轉約90度，在軋輥每一迴轉內，將所送進的一段荒管軋成鋼管。

为了生产小直径（57—140公厘）的钢管，在外国有四輶週期式轧管机。在这种轧机上轧輶中心綫与垂直面和水平面成45度。

週期式轧管机的生产能力大大地小於斜轧机的生产能力，斜轧机生产在週期式轧管机上輶輶所用的荒管。因此，在大多数情况下，週期式轧管机都是成对布置的。兩架轧管机由同一台直流馬达带动。單个机架的週期式轧管机是很少使用的。为了充分利用设备，有时一台斜轧机配备有三台週期轧管机。

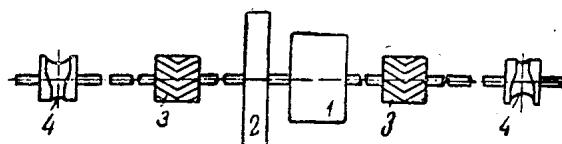


圖 152 兩個机架的週期式轧管机軋輶佈置圖

1—馬達；2—飞輪；3—齒輪机架；4—工作机架

兩個机架的週期式轧管机的工作机架与馬达、飞輪及傳动齒輪机架佈置於一条線上。为了在兩個机架上同时輶轧钢管而不使馬达有大的負荷，则軋輶是这样調整的，即当一个机架压下时，其他一个机架进行空轉，此时荒管處於軋槽的放寬部份。为了作到这一点，就使一个机架的軋輶工作面对於第二个机架的軋輶旋轉180度。这样的軋輶佈置示於圖 152。

週期式轧管机具有十分复杂的机构。由下列主要部份組成：

1. 工作机架，
2. 齒輪机架，連接軸，接手以及其他移动工作軋輶的机构零件，
3. 带有飞輪的馬达（原动机），
4. 送进裝置，
5. 带有钢管撥出机构的受料槽。

取出心棒，冷却心棒以及在送进裝置上的送进設備也是直接屬於週期式轧管机的。

工作机架

軋制钢管直徑达 470 公厘，長達 30 公尺的週期式軋管机总圖示於圖 153。

二輶式週期式軋管机的工作机架具有兩個用鐵箍相連接的牌坊，鐵箍熱裝在牌坊的凸起部份上。週期式軋輶在安裝於上下軸承座中的軸承上運轉。为了軋輶对軋制中心綫具有正确的位置和軋制时鋼坯达到所要求的压縮，軸承座被安置在所需的高度。下軸承座由垫板和楔来調整，而上軸承座由压下裝置調整。昇起帶有軸承座的上軋輶和支持於所需要的位置是由彈簧和水压缸所組成的平衡裝置來实现的。

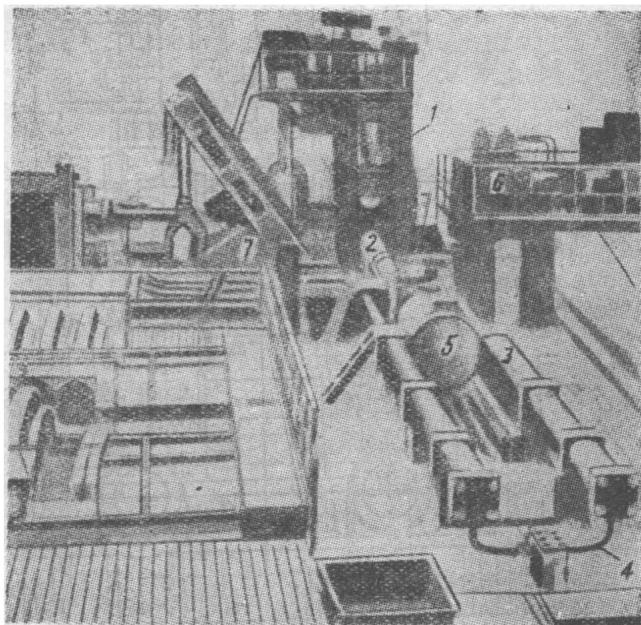


圖 153 週期式軋管机

1—工作机架；2—荒管；3—送进裝置的水压缸；4—輸送高压水的管子；5—送进裝置的气缸；6—飛輪合；7—心棒运送裝置

週期式軋管机零件的構造形式是各式各样的，但在原理上，

所有的週期式軋管机都有同样的机构。

生產直徑 168—325 公厘鋼管的週期式軋管機工作機架示於圖 154 a, 154 b, 154 c。

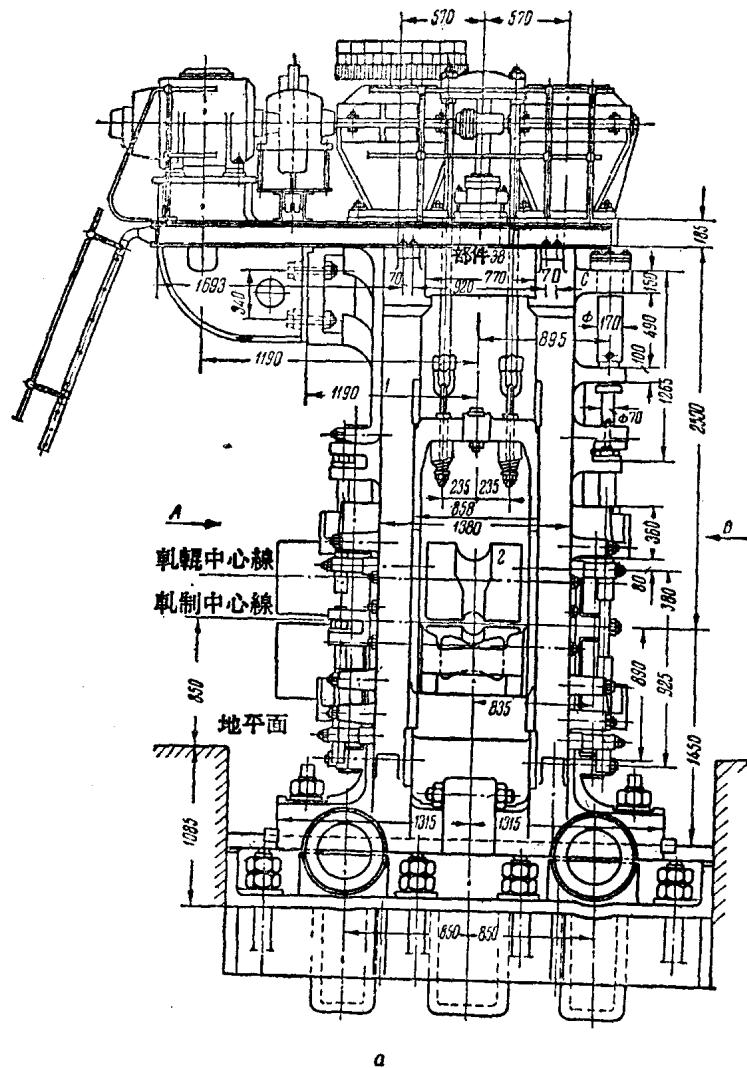


圖 154a 週期式軋管机的工作机架 (正視圖)

1—牌坊; 2—週期式軋輥

工作机架安装在基础底板上，齿轮机架和连接轴的平衡装置也安装在此底板上。

週期式軋輥

週期式軋管机的軋輥尺寸取决于所轧制钢管的规格。

同一尺寸的钢管，在一定的范围内可以采用不同直径的軋輥，这就给予用坏了的軋輥和軋槽有~~多次~~車削的可能性。軋輥直径列于表 13 中。

表 13

軋輥尺寸及其迴轉數

軋 机	所生产的钢管 尺寸 公厘	軋輥直徑 公厘	每分鐘的迴 轉 數
快速行程的週期式軋机.....	40—90	250—350	250—350
週期式軋机.....	57—114	250—450	105—105
週期式軋机.....	165—325	650—850	44—70
週期式軋机.....	127—275	650—850	60—90
週期式軋机.....	200—426	850—1150	38—55

軋机上送进装置的特性，送进速度，心棒连同荒管返回的速度和軋輥的轉数，均随制造厂不同而異。因此在不同的軋机上轧制同样尺寸的钢管时軋輥直徑必定是有些不同的。

軋輥的迴轉數是变化的，并且根据所轧制的钢管直徑而变化。管徑愈小，则允许的軋輥迴轉數愈大，反之亦然。迴轉數也取决于机械化程度和軋机構造的现代化程度。特别是送进装置的構造。

适当的和在实践中所确定了的週期式軋管机軋輥迴轉數的变化范围列于表 14 中。

为了避免軋輥在轧制时过热起見，軋輥用水冷却。

週期式軋輥示于圖 155。

輥身上有截面变化的軋槽。

为了联接軋輥与連接軸，軋輥的端部作成梅花头。

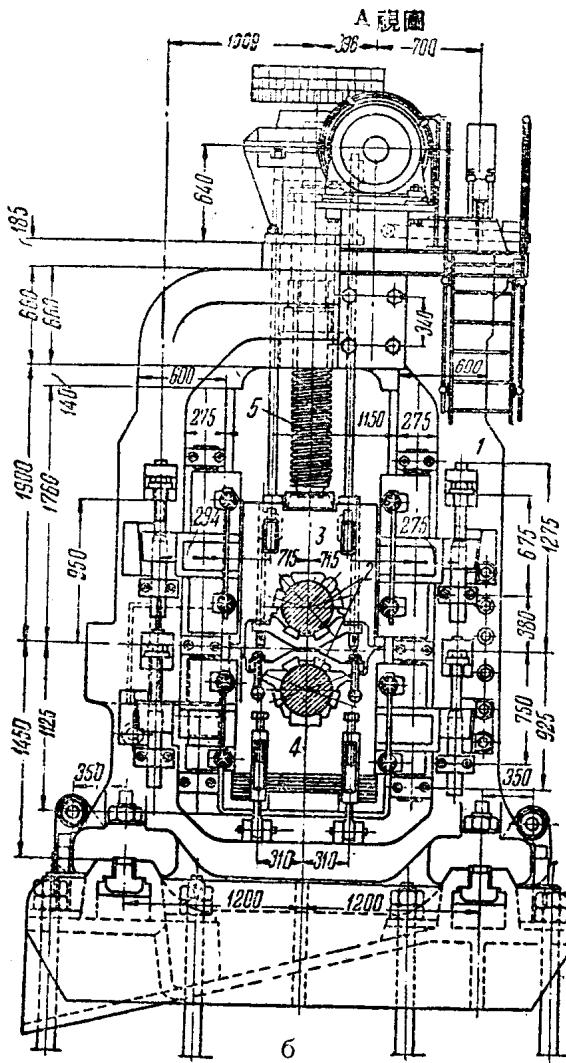
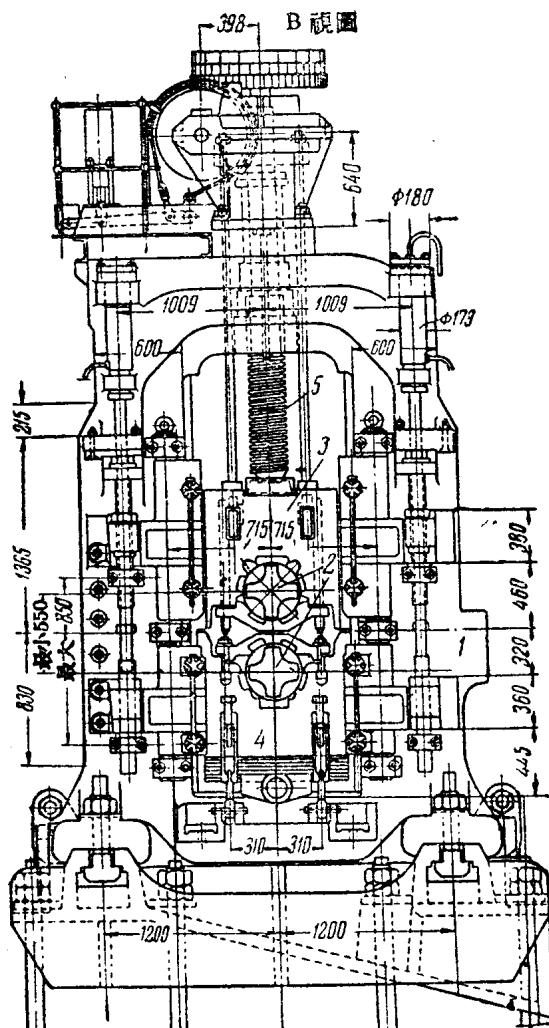


圖 154 6.B 週期式
6—側視圖、6—從馬達一側的視圖、1—牌坊；2—週



B

軋管机的工作机架

期式轧辊；3—上轴承座；4—下轴承座；5—压下螺絲

軋輥兩端的梅花頭要这样考慮，使其可用作为上輥或下輥。

表 14

所軋制的鋼管直徑 公厘	迴轉數		所軋制的鋼管直徑 公厘	迴轉數	
	自	至		自	至
64	100	150	210	50	80
89	100	120	273	48	65
114	100	120	325	44	50
140	90	100	377	42	45
168	68	90	426	38	42

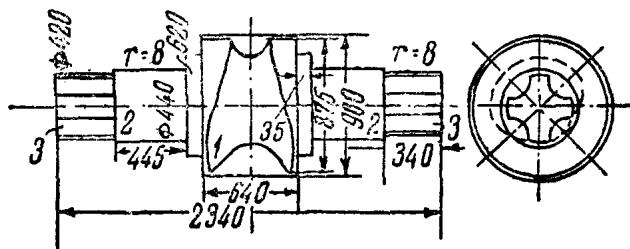


圖 155 週期式軋輥

1—帶軋槽的輥身；2—輥頸；3—梅花頭

選擇輥身寬度時須考慮到當軋制最大直徑的鋼管時能保證圓緣有足够的強度。圓緣的最小許可尺寸是 10—15 公厘。

在苏联工厂中常用的週期式軋輥的尺寸列於表 15：

表 15

所軋制鋼管的直徑 公厘	輥身直徑 公厘	輥身寬度 公厘	輥頸直徑 公厘	輥頸長度 公厘	梅花頭直徑 公厘	梅花頭長度 公厘
57—114	380	320	200	250	190	150
141	720	520	320	340	300	240
168	720	520	320	340	300	240
168	630	550	360	435	350	300
219	705	650	360	435	350	300
219	870	750	440	455	420	340
273	775	650	360	435	350	300
	875	750	440	455	420	340
325	825	650	360	435	350	300
	925	750	440	455	420	340
377	1025	750	440	455	420	340
426	1090	750	440	455	420	340

週期式軋輥的強度驗算

軋管機工作時，軋輥與金屬形成面的接觸，確定這個面積是相當困難的。

軋輥與荒管的接觸面可取之等於荒管直徑與送進量和系數 K 的乘積，這與實際是十分接近的。 K 是可變的值

$$F = bD_r K,$$

式中 b ——送進量，

D_r ——荒管外直徑。

設軋輥加於金屬上的單位壓力等於 p ，我們得到金屬作用於軋輥上的總壓力：

$$P = F p.$$

單位壓力的值取決於軋制溫度，可按通常用以確定單位壓力之公式的一個來確定。大部份按溫那格拉道夫教授的公式（參看斜軋機軋輥上壓力的確定）。

知道了金屬作用於軋輥上的總壓力之後，可以驗算軋輥的彎曲強度。設作用於軋輥上的壓力加於軋輥中央，作用於軋輥上的彎曲力矩等於：

$$M_u = \frac{Pl}{4},$$

式中 l ——輥頸中心之間的距離。

作用於軋輥上的扭轉力矩等於：

$$M_k = f P \frac{D_{cp}}{2}$$

合成力矩：

$$M = 0.35 M_u + 0.65 \sqrt{M_u^2 + (\alpha M_k)^2} = W\sigma,$$

式中 W ——被軋槽減弱之軋輥截面的截面模數。

輥頸上的截面是最危險的截面。如輥頸長為 l ，金屬作用於

軋輶上的總壓力為 P ，則作用於輶頸上的彎曲力矩等於：

$$M'_n = \frac{P}{2} \cdot \frac{l}{2} = \frac{Pl}{4} = P' \cdot \frac{l}{2},$$

式中 $\frac{P}{2} = P'$ ——傳到輶頸上的軋輶壓力。

從連接軸方面作用於輶頸上的扭轉力矩等於：

$$M''_n = fP \frac{D_{cp}}{2}.$$

由軸承內的摩擦力所產生的扭轉力矩等於：

$$M'''_n = f'P \frac{d}{2}.$$

總的扭轉力矩應等於：

$$M_n = M'_n + M''_n = fP \frac{D_{cp}}{2} + f'P \frac{d}{2}$$

$$= \frac{P}{2} (fD_{cp} + f'd) = P' (fD_{cp} + f'd)$$

合成力矩按下公式確定：

$$M = 0.35M'_n + 0.65\sqrt{(M'_n)^2 + (\alpha M_n)^2} = W\sigma,$$

式中 $W = 0.1 d^3$ ；

在軋輶中作用的應力等於：

$$\sigma = \frac{M}{W} = \frac{M}{0.1 d^3}.$$

於驗算輶頸強度的同時，我們按下列公式驗算單位壓力：

$$K = \frac{P'}{dl}.$$

單位壓力的數值不應超過能將潤滑油擠出的最大值。

驗算輶頸發熱，軸承內的摩擦功等於：

$$A = f'P' \frac{\pi dn}{60} \cdot \frac{1}{100} = \frac{f'P'\pi dn}{6000} \text{ 公斤} \cdot \text{公尺}/\text{秒}.$$

為了避免過熱起見，單位摩擦功必須低於被軸承的工作件條

所确定的数值。

单位功：

$$q = \frac{A}{dl} = \frac{f' P' \pi d n}{dl \cdot 6000} = \frac{f' P' \pi n}{6000 l},$$

从而我们可以确定辊颈长度：

$$l > \frac{f' P' \pi n}{6000 q} = \frac{P'' n}{W},$$

式中

$$W = \frac{6000 q}{f' \pi},$$

根据周期式轧管机的工作条件， W 可取之等於 70000 公斤公尺/公分²秒。

周期式轧辊工作时带有冲击负荷，因此承受大的磨损。根据这个理由，轧辊应由特殊的合金钢制造（多半是铬—镍—铜钢，铬—镍—钒钢或铬钢）。

周期式轧辊的典型分析列於表 16。

表 16

周期式轧辊的化学成份, %

C	Mn	Si	S	P	Cr	Ni	V	W	Mo
0.6 —0.75	0.3 —0.65	0.2 —0.45	0.04	0.05	1.7—2.2	0.5—1.0	—	—	0.6—0.9
0.7 —0.85	0.25 —0.50	0.2 —0.45	0.04	0.06	0.8—2.0	至0.4%	0.9—1.4	—	—
0.35	0.38	0.25	0.018	0.012	0.58	1.88	—	0.29	—

按轧槽磨损的程度重车轧辊。同时依据磨损的程度将轧辊圆周表面车去 5—10 公厘的一层金属。由於重车，所允许的轧辊直径减小不应大于 100 公厘。而對於轧制直径小于 108 公厘钢管的小轧辊一不大於 80 公厘。

当轧辊直径减小到上述限度时，轧辊不适宜於繼續正常工作。