

太原钢铁技术

内部资料

1

1977

太原钢铁公司科技处

目 录

1. 1975年85炉转炉冷轧硅钢试验总结	(1)
2. 转炉冶炼MnS硅钢工艺试验总结	(24)
3. 转炉冷轧硅钢初轧开坯技术总结	(53)
4. 转炉钢鞍钢半连轧热轧情况简结	(67)
5. MnS冷轧取向硅钢冷轧热处理工序生产试验总结	(72)
6. 炉卷轧机2.5毫米高硅钢卷热轧工艺的改进	(78)
7. 1975年1—41炉转炉钢在北京钢研院试验结果的小结	(92)
8. 七三年转炉冶炼MnS冷轧硅钢及吹Ar试验小结	(104)
9. 七四年转炉冶炼冷轧取向硅钢试验总结	(117)
10. 用炉卷坯料轧成第一批冷轧硅钢卷的生产情况小结	(136)

1975年85炉转炉冷轧硅钢试验总结

前　　言

为了贯彻落实冶金部“关于加强冷轧硅钢生产和组织工艺试验的通知”，一九七五年在冶金部驻太钢工作组和太钢各级党委的领导下，在北京钢铁研究院、武汉钢铁公司和上海冶金局的参加下，利用我公司硅钢生产设备和由鞍钢半连轧厂协助，进行了85炉取向硫化锰冷轧硅钢（包括八炉武钢含铜硅钢）试验。

试验取得了较大的成绩。通过这次试验，对掌握采用硫化锰有利夹杂取向硅钢的生产工艺，特别是在顶吹氧气转炉冶炼和初轧开坯的工艺和操作方面，取得了较为系统经验，对指导今后生产和进一步做好武钢含铜硅钢试验有很大帮助。

1975年4—6月在转炉共冶炼了85炉 MnS 有利夹杂冷轧硅钢，其中35炉进行钢包吹Ar、8炉加钢芯铝，8炉含Cn。本批MnS有利夹杂试验与以前MnS有利夹杂试验相比，以前Mn/S一般是10以下，而本批Mn/S控制较低（5—2）。本批试验统计有42套（54炉）试料，Z₁₁ 2套，占1.4%，D₃₄ 22套，占15.5%，D₃₅ 6套占4.2%，D₃₆ 以上（30套）高牌号率为21%。D₃₂ 53套占37.4%、D₃₁ 56套占39.5%；D₃₁ 以上性能合格率98%，3套（2%）不合格。磁性平均值为：B₁₀：17000高斯、B₂₅：18000高斯，B₅₀：19200高斯，B₁₀₀：20000高斯。P10/50：0.63瓦特/公斤，P¹⁶/50：1.47瓦特/公斤，P¹⁷/50：2.12瓦特/公斤。即平均磁感高于D₃₁水平，平均铁损接近D₃₄水平。二钢钢锭合格率：86.6%，初轧轧成率：88.5%。这批钢的性能合格率水平比过去几年提高了40%以上。这是我国硅钢生产和科研工作，坚持贯彻执行毛主席“独立自主、自力更生”方针，“大搞群众运动”的结果。

（一）工艺过程

一、冶炼：

本批85炉MnS有利夹杂转炉冷轧硅钢，是用50顿顶吹氧转炉冶炼，其化学成分、非金属夹杂物、气体夹杂见表1。

冶炼控制的化学成分如下：（%）

C	Si	Mn	P	S	Al	Ni	Cr	Cu
规定≤0.07	2.7/3.2	≤0.15	≤0.030	≤0.030	≤0.02	≤0.10	≤0.05	≤0.025
控制≤0.06	2.9/3.2	0.05/0.08	≤0.020	0.015/0.025	≤0.02	≤0.10	≤0.05	≤0.025

原材料：

①铁水成分要求：（%）

S≤0.050, P≤0.250, Mn≤0.30, Mn, Si以二钢分析为准。

实际波动范围如下（%）

表一

	Si	Mn	P	S
波动值	2.36~0.61	0.07~0.26	0.083~0.166	0.005~0.070
平均值	1.335	0.14	0.109	0.0285
统计炉数	66	51	71	81

C Si Mn Al

②硅铁：使用公司自产硅铁，硅铁成分分析值：%：0.16 73.37 0.15 2.40
硅铁烘烤30分钟以上。

③采用高Al硅钙和中炭锰铁。

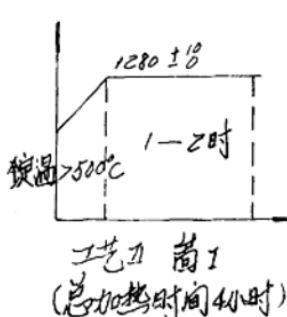
供氧和造渣：同高碳钢冶炼规程。

终点温度1630—1650°C，吹Ar炉温1620—1650°C。采用7.5顿静扁锭，镇静12—18分钟，吹Ar时间8—10分，吹完镇静6—8分，吹Ar压力6—8 kg/cm²。石墨渣保护浇注，模底垫马粪纸散加石墨粉；

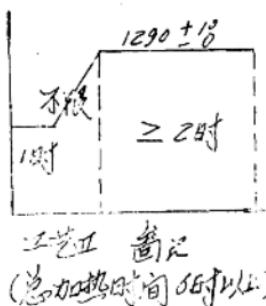
浇注要求钢液平稳上升，禁止注速过快和模内翻滚，注速锭身：7—11分，帽口3—6分。

二、初轧

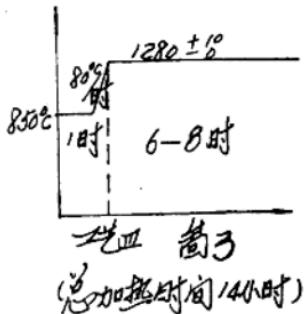
钢锭红送(>500°C)初轧，经1000初轧机开坯为：150×1050×5500—4400mm板坯，轧后成条堆冷。三种加热工艺见图1、图2、图3。初轧坯发往鞍钢半连轧开坯。



工艺Ⅰ 图1
(总加热时间4小时)



工艺Ⅱ 图2
(总加热时间6小时以上)



注：采用工艺Ⅰ曲线初轧轧成率低，改用工艺Ⅱ曲线；工艺Ⅱ是含Cu钢加热曲线。

工艺Ⅱ 图3
(总加热时间14小时)

三、鞍钢半连轧开坯：

加热炉各段温度：上加热段：1300—1320℃，下加热段：1250—1280℃，炉尾温度：850℃，均热段：1280℃—1300℃；板坯总加热时间3—6小时，二辊开轧温度1150℃左右，连轧机开轧温度：950—1000℃，终轧温度：850—950℃，少数低于850℃。多数板卷喷水，卷取温度为700℃左右。少数板卷未喷水其卷取温度一般在750℃左右。板卷厚度：3—2.2mm。一般为2.5mm左右。

四、冷轧、热处理（七轧厂）

七轧准备机组开卷剪边，连续酸洗机组酸洗，硫酸酸液浓度200—250克/升、温度60—70℃。用1050罗恩式甘辊轧机或1400MKW八辊轧机冷轧，中间厚度：0.7—0.75mm，成品厚度：0.33—0.35mm。中间退火（第一次脱碳）温度、加热段：900—950℃，保温段：850℃，开1*加湿器，气温+40—+50℃，机组速度10米/分，脱碳退火（第二次脱碳）加热段850℃，保温段：820℃，速度：10—15米/分。开1*、2*加湿器，气温+50℃—+60℃；罩式炉成品高温退火工艺曲线见图四。

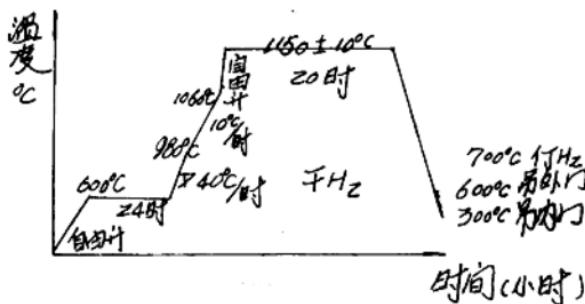
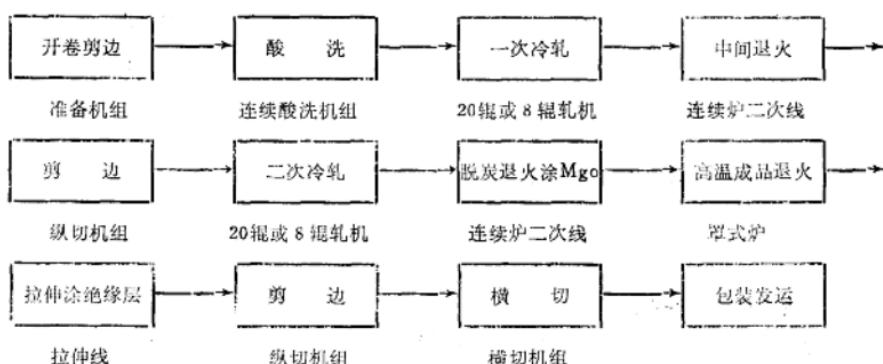


图 四

拉伸退火涂绝缘层：张力190—200kg、速度：15—20米/分，烧结温度700℃左右，试料经消除应力测磁性。

七轧工艺流程简图



(二) 分析讨论

一、冶炼：

本批85炉转炉冷轧矽钢试验是以MnS有利夹杂为主，AlN有利夹杂为辅的复和有利夹杂的试验。要求在钢质纯净（夹杂物总量小于0.010%）的基础上，添加有利元素，通过固溶析出，使MnS、AlN有利夹杂以一定的大小尺寸，以一定的形态弥散分布，抑制初次晶粒长大，促进二次晶粒的长大。可以提高磁性。根据本次试验认为：Mn含量：0.05—0.08%，S含量为0.015—0.025%是合适的，Mn/S为5—2， $[Mn] \times [S]$ 为 $10—18 \times 10^{-4}$ 时是合适的，（见图六、七）。另外有两炉当Mn控制在下限（0.05—0.065%，）S控制在上限（0.020—0.025%），Al（全铝） $>0.02\% < 0.04\%$ （有待进一步研究），辅以合适的热轧工艺，成品性能很好。（见表二）

表二

卡号	炉号	Mn%	S%	Al%	N%	B25	P10	牌号
D750213	550937	0.0560	0.023	0.06	0.0047	18900	0.47	Z11
D750212	550937	0.056	0.023	0.06	0.0047	18900	0.49	Z11
D750104	550779	0.050	0.022	0.04	0.0058	18500	0.53	D340

表三

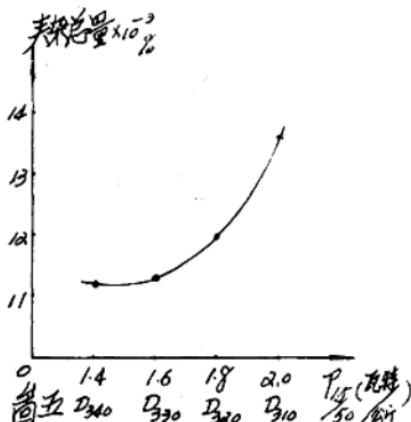
性 能 平均值	D 310	D 320	D 330	D 340
Mn%	0.0824	0.079	0.068	0.073
S%	0.0194	0.01939	0.020	0.0208
Al%	0.0157	0.0145	0.0133	0.0188

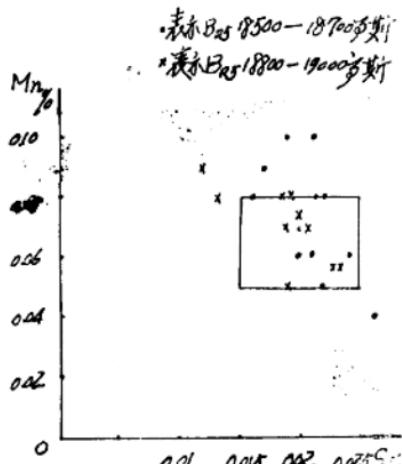
表四

炉 数	浇注支数	合格支数	钢锭合格率	现 场 发 品			
				粘 模	短 尺	掉 队	合 计
85	575	498	86.6%	39	23	15	77

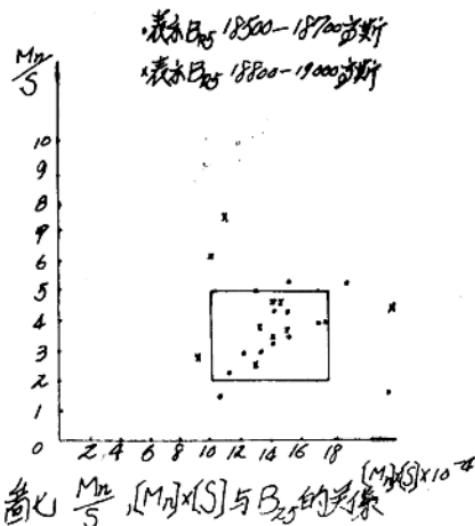
表五

P15		平均夹杂数值
D 310	2.0W/Kg	0.0137%
D 320	1.8W/Kg	0.0119%
D 330	1.6W/Kg	0.0113%
D 340	1.4W/Kg	0.0112%

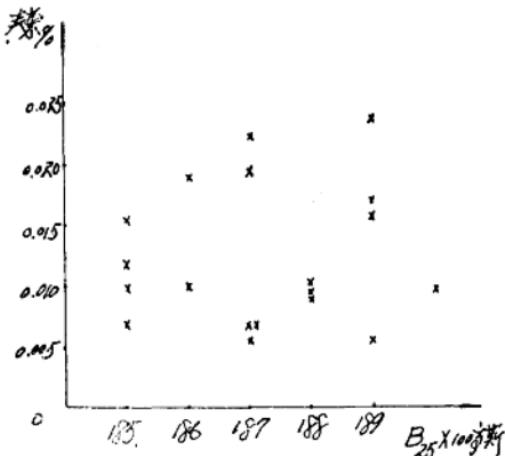




图六 Mn/S 含量与 B₂₅ 的关系



图七 Mn/S, [Mn]x[S] 与 B₂₅ 的关系



图八 非金属夹杂物总量与 B_{25} 的关系

从表三统计平均值可看出一种趋势：随着 Mn 含量降低，S 含量和 Al 含量的增高。试料性能提高越好。

从图五可见当钢中气体和非金属夹杂物总量越少即钢质越纯净，有利于降低铁损 F_{15} ，提高磁性。

吹 Ar 处理可使钢液成分、温度均匀，有利于脱氧产物上浮，浇注顺利，是降低夹杂物的有效措施，同时还可改善初轧坯表面质量。不吹 Ar 时每炉钢的夹杂总量平均值为：0.0147%，吹 Ar 后每炉钢的夹杂总量平均值为：0.0092%。使夹杂降低了 37%；没吹 Ar 时每炉钢的 SiO_2 的夹杂分量平均值为：0.0078%、 Al_2O_3 夹杂分量平均值为：0.0050%；吹 Ar 后 SiO_2 夹杂分量平均值为：0.0055%，约降低 29.5%。吹 Ar 后 Al_2O_3 夹杂分量平均值为：0.0025% 约降低了 50%。钢包吹 Ar 可以明显减少非金属夹杂物，纯净钢质，有利于提高硅钢磁性能。

存在的问题：

1. 铁水和废钢成分及炉料配比上波动很大，给操作带来很多困难，使钢质不易稳定。应该采用铁水预处理装置进行脱 S、Mn、Si。

2. 电子秤不准，常造成化学成分不合，甚至出现短尺。

3. 转炉合金流槽是固定的，硅铁等不能在出钢过程 $\frac{1}{3}$ — $\frac{2}{3}$ 时间内加入；而是一次加入包底，合金料数量大，易造成成分、温度不均，甚至造成浇注困难。应该采用活动式合金流槽。

4. 浇注系统清洁干燥，模底垫马粪纸散加石墨粉，对改善初轧坯表面质量，降低轧

后废品有一定的效果。今后应进一步试验并形成制度。

二、初轧开坯：

过初轧共83炉，498支锭轧成440支轧成率88.5%。（见表六）

表六

轧制支数	轧成支数	轧成率	轧裂 钢裂 龟口	反皮	夹杂	吊弯	轧厚	废品计
498	440	88.5%	48	4	2	2	2	58

表七

类别	炉数	轧制块数	合格块数	Mn/S	轧成率
工艺Ⅰ	16	92	73	1.9~7.5 (3.5)	79.4%
工艺Ⅱ	58	345	307	1.4~3.9 (3.94)	89.3%
工艺Ⅲ	8	54	54	2.4~5 (3.8)	100%

注：括号内为平均值。

采用工艺Ⅰ时，均热温度1280°C，均热时间很短为1—2时，轧成率很低为79.4%。轧废和Mn/S，均热时间有关。当Mn/S<3.5，均热时间<2小时易轧废。

采用工艺Ⅱ时，比工艺Ⅰ提高了均热温度，延长了均热时间，使初次(FeMn)S充分固溶，提高了轧成率：为89.3%。Mn/S对轧成率的影响已经不太明显。

采用工艺Ⅲ时：轧成率100%，此为含Cu钢工艺。（见表七）（含Cu钢情况见含Cu钢小结。）

根据资料认为当Si低时(2.65—2.68)C为0.06—0.07%是在两相区轧制，由于α、γ相的塑性不同而在，相界处常发生开裂。轧成率低（见表八）。

表八

炉数	轧制块数	合格块数	轧裂块数	Mn/S	轧成率	工艺	Si%	C%
5	33	16	17	2.0—5.0 (3.3)	48%	Ⅰ	2.65~2.68	0.06~0.07

轧后成条堆冷比井字形堆冷效果好些，有利于防止冷却过程中发生断裂。但不如缓冷坑缓冷能明显降低轧后断裂。如果提高均热温度，提高到 $1310 + 10^{\circ}\text{C}$ ，保持在α相区热轧，可以明显提高轧成率。如：650679(Si: 2.67%，Mn/S2.0)，651137(Si: 2.63%，

Mn/S5.0) 采用1320~1340°C均热2小时全都轧成。

浇注不良引起的钢锭缺陷，在初轧坯上常表现为：模壁沸腾、浇注系统不清洁，注速不当，模壁不良等容易造成龟裂，裂口、反皮、夹杂、结疤等缺陷，影响初轧坯表面质量。

存在的问题：

1、初轧后板坯在半连轧料场，装炉过程中共断46支，占发给鞍钢半连轧429支的10%，板坯表面开裂，清理不良废20支占5%，弯曲废2支，丢失一支。板坯断裂的主要原因是轧后冷却过程中内外温差不均，产生很大的热应力引起的（冷却应力）。特别是700°C到250°C缓冷很重要，可有效防止板坯断裂。如8炉含Cu钢缓冷就没有断裂。

2. 板坯侧面元弧大，剪切耳子大，容易造成翻炉。板坯表面清理质量有些较差。

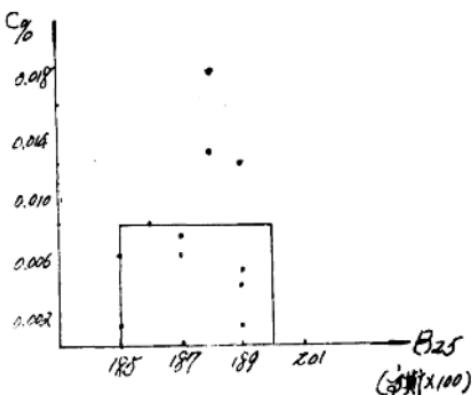
三、鞍钢半连轧热轧开坯：

热轧工艺的合理与否是目前影响太钢冷轧硅钢性能提高的关键所在。三高一低的真正实现还有相当一段距离。半连轧板坯加热均热温度不高，均热时间短（炉尾温度850°C，均热温度1280—1300°C，总加热时间约3—5小时），限制了板坯中较大块MnS夹杂物的充分固溶中；轧后喷水不均，水压水量不足。（终轧温度850°C—950°C）（卷取温度为700°C左右），卷取后温度回升。MnS有利夹杂的弥散析出是在热轧过程中，轧后急冷是使已弥散析出的有利夹杂能原状态保存下来，而不集聚。但现工艺严重影响了有利夹杂的弥散析出。

四、冷轧、热处理：

第二次冷轧压下率是按55%，控制本批试验实际是在50—55%波动。一次脱碳前平均含碳量为：0.0434，一次脱碳后平均含碳量为：0.0327%，二次脱碳后平均含碳量为0.0099%。一次脱碳平均脱碳率为10%，二次脱碳平均脱碳率为70%。七轧脱碳炉由于氢气量小，去油不净等原因常造成脱碳不均，脱碳效果一般。二次脱碳后含碳量应<0.008%—0.005%才比较合适。本批试验D₃₄₀以上的试样二次脱碳后平均含碳量为：0.008%。与一般认为，D₃₃₀、D₃₄₀的试样含碳量（二次脱碳后）应小于0.008%相符。（见图九）

罩式炉成品高温退火：七轧罩式炉内罩变形严重，能使用的很少。致使本批107套试样中约70%没扣内罩。另外有



图九 高温退火前含碳量与B₂₅的关系

11套，在二次再结晶期间，发生了相间短路等停电事故，停电降温换外罩。以致影响了成品性能的提高。罩式炉来H₂露点高，波动也很大，平均露点为+10°C左右。氢气发生站经常换塔时露点为：-15°C~-25°C（一般要求来H₂露点为-40°C）。MgO涂层重量为10~26g/m²，平均值为：19.6g/m²。MgO水化率为：13.6—32%，平均值为：20.8%。这样MgO涂层带到炉内的水分太多。600°C保温需24小时，水分也没有全部排除。因此需要改进涂敷MgO装置。二次再结晶期间炉内露点很高，致使初次晶粒部分长大，也影响了硅钢成品磁性能的提高。

600°C保温24小时，测炉内露点平均值为+10°C。

1000°C时测炉内露点平均值为：+16°C。

1150°C保温5小时，炉内露点平均值为+18°C。

有15套试料没扣内罩的试料，磁性能为D₃₄₀。看来炼钢，热轧条件是否合适基本上决定了硅钢成品磁性能的优劣。二次再结晶能力特别强的炉号、不扣内罩，成品磁性能也照样很好。

五、加钢芯铝情况

加钢芯Al的有6炉12套试料，D₃₄₀3套占25%，D₃₂₀2套占17%，D₃₁₀7套占58%（见表九）。由于Al一般没有加进去，Al对提高矽钢磁性能的影响，还看不出什么效果。

表九 加钢芯AI的概况

卡片号	炉号	Mn%	S%	Al%	N%	Mn/S ×10 ⁻⁴	[Mn] [S]	B25	P10	牌号	有无 内罩	备注
D750138	550757	0.05	0.025	0.026	0.0035	2	13	17500	0.61	D310		
D750104	550779	0.05	0.022	0.04	0.0058	2.28	11	18500	0.53	D340	无	
D750104	550779	0.05	0.022	0.04	0.0058	2.28	11	17400	0.59	D310	无	
D750105	550779	0.05	0.022	0.04	0.0058	2.28	11	17400	0.59	D310	无	1000°C停电 换外罩
D750111	650949	0.07	0.020	0.020	0.0044	3.44	14	18900	0.55	D340	无	
D750109	650949	0.07	0.020	0.020	0.0044	3.44	14	18700	0.73	D320	无	试料厚 0.40mm
D750247	550697	0.05	0.025	0.03	0.0054	2.0	13	17700	0.65	D310	有	
D750231	550697	0.05	0.025	0.03	0.0054	2.0	13	17800	0.64	D310	有	高温退火： 50°C/时 (600—1150)
D750232	550697	0.05	0.025	0.03	0.0054	2.0	13	17900	0.55	D310	有	
D750246	550697	0.05	0.025	0.03	0.0054	2.0	13	18000	0.69	D320	有	
D750569	550704	0.07	0.018	0.02	0.0042	3.9	12.6	17900	0.52	D310	无	
D750252	550714	0.06	0.036	0.02	0.0035	1.7	21.6	19000	0.57	D340	无	

(三) 结 论

1、本批85炉转炉冷轧矽钢，要求在钢质纯净的基础上添加MnS，有利夹杂)。Mn含量0.05—0.08%，S含量0.015—0.025%是合适的， $Mn/S \approx 2$ ， $[Mn] \times [S] \times 10^{-4}$ 为10~18是合适的。

2、初轧后板坯断裂，清理不良66支占发给鞍钢半连轧429支的15%。板坯断裂的主要原因是冷却应力造成的，700°C—250°C缓冷处理可大量减少板坯断裂。板坯侧面元弧大，剪切耳子大，易造成翻炉。

3、热轧工艺是目前影响太钢冷轧矽钢性能提高的关键所在。半连轧均热温度低，时间短，限制了板坯中MnS夹杂的充分固溶，连轧过程冷却速度小，轧后喷水冷却不够(卷取温度700°C)限制了MnS有利夹杂的弥散析出。

4、后部工序也很重要，第二次冷轧合适的压下率是55%，脱碳退火后试料含C量应<0.008%，成品高温退火应扣内罩处理(应抓紧上内罩整形装置)，来H₂露点应为-40°C。

5、本批Al大都没有加进去，对磁性的影响暂看不出来，因此加钢芯Al的试验应继续搞下去。

1975年4月—6月转炉冶炼冷轧取向矽钢 共85炉 (其中54炉部分磁性)

总 检	合 格	Z ₁₁ (日本)	D340	D330	D320	D310
142	139	2	22	6	53	56
%	98	1.4	15.5	4.2	37.4	39.5

1976年5月25日

表 1

炉号	卡号	化学成份 %						$\frac{(\text{Mn})}{S} \times 10^4$	终点 $T^\circ\text{C}$	冶炼特点	氧化		
		C	Si	Mn	P	S	Al				ΣMeO	Al_2O_3	Al_2O_5
650551	△412	0.06	2.96	0.075	0.014	0.023	0.012	3.2	17.2	1680			
650599	△010	0.06	3.02	0.05	0.012	0.020	0.01	2.5	10.0	1640	吹Ar良好	0.0053	0.0027
	133												0.0014
	133												
	△134												
550525	△401	0.05	3.04	0.08	0.015	0.012	—	6.6	9.6	1640	吹Ar良好倒包	0.0170	0.0014
	△405												7
550539	△366	0.05	2.97	0.09	0.017	0.012	0.011	7.5	10.8	1620		0.0134	0.0058
	△367												0.0064
	△368												
550554	157	0.06	3.09	0.05	0.012	0.018	0.02	2.8	9.0	1660	吹Ar良好	0.0093	0.0081
550567	△463	0.06	3.05	0.054	0.011	0.022	0.02	2.5	12.0	1650		0.0068	0.0026
650700	172	0.04	3.27	0.077	0.009	0.020	0.012	3.6	15.4	1640		0.0212	0.0123
650757	126	0.06	3.13	0.05	0.011	0.022	0.02	2.3	11.0	1630		0.0108	0.0058
550757	138	0.06	2.65	0.05	0.007	0.025	0.026	2.0	13.0	1630	吹Ar未开	0.0083	0.0019
650762	153	0.06	2.97	0.06	0.017	0.022	0.02	2.7	13.2	1640		0.0180	0.0069
650784	△501	0.05	2.86	0.10	0.014	0.018	0.012	5.6	18.0	1675	吹Ar良好	0.0075	0.0047
	△502												
	△503												
650803	155	0.05	3.06	0.073	0.011	0.020	0.012	3.7	14.6	1640	吹Ar良好	0.0097	0.0057
	156												0.0030
	156												
	197												
550661	△208	0.06	2.92	0.05	0.012	0.0023	0.0011	2.2	9.6	1650		0.0131	0.0064
													0.0042

物 夹 杂 %				一次 脱炭 前C%	一次 脱炭 后C%	二次 脱炭 后C%	有无 内罩	磁 感				铁 损			厚 度 mm	牌 号
MnO	FeO	TiO ₂	N ₂					B10	B25	B50	B100	P10	P15	P17		
0.0005	0.0003	0.0001	0.0054				无	16.5	17.6	18.5	19.6	0.55	1.39	2.08	0.36	D 310
0.0007	0.0005	0.0004	0.0044				有	16.2	17.5	18.3	19.4	0.55	1.38	2.14	0.36	D 310
0.0005	0.0002	0.0001	0.0001				无	17.2	18.3	19.2	19.9	0.64	1.46	2.05	0.33	D 320
0.0003	0.0001	0.0001	0.0042				有	16.8	17.8	18.9	19.8	0.55	1.32	1.93	0.36	D 310
0.0007	0.0004	0.0049					无	17.5	18.6	19.3	20.1	0.67	1.58	2.24	0.44	D 330
0.0004	0.0004	0.0035					有	17.4	18.4	19.4	19.9	0.65	1.48	2.14	0.31	D 320
0.0008	0.0006	0.0006	0.0035	0.047	0.027		无	16.0	17.1	18.1	19.2	0.57	1.46	2.20	0.35	D 310
0.0009	0.0005	0.0035					有	16.1	17.1	18.3	19.4	0.65	1.66	2.34	0.33	D 310
0.0004	0.0003	0.0028					无	16.0	17.1	18.2	19.2	0.68	1.71	2.48	0.38	D 320
0.0003	0.0001	0.0001	0.0042				有	17.7	18.8	19.6	20.3	0.55	1.24	1.82	0.31	D 340
0.0003	0.0001	0.0001					无	16.5	17.6	18.5	19.4	0.54	1.31	1.96	0.31	D 310
0.0007	0.0004	0.0049					无	17.0	18.2	19.0	20.0	0.63	1.45	2.11		D 320
0.0004	0.0004	0.0035					有	17.0	18	19.0	19.9	0.54	1.28	1.90	0.35	D 320
0.0008	0.0006	0.0006	0.0035	0.047	0.027		无	16.4	17.5	18.6	19.6	0.61	1.51	2.23	0.35	D 310
0.0009	0.0005	0.0035					有	17.2	18.3	19.1	19.6	0.53	1.30	1.92	0.35	D 320
0.0004	0.0003	0.0028					无	17.2	18.4	19.2	20.0	0.56	1.36	2.06	0.37	D 320
0.0003	0.0001	0.0001	0.0042				有	16.9	18.0	18.8	19.7	0.56	1.35	2.03	0.39	D 320
0.0007	0.0004	0.0049					无	16.7	18.0	19.0	20.0	0.58	1.42	2.05	0.37	D 320
0.0006	0.0002	0.0001	0.0057				无	17.8	18.8	19.6	20.2	0.56	1.27	1.85	0.39	D 340
0.0001	0.0002	0.0005	0.0037				有	17.1	18.2	19.1	19.7	0.61	1.46	2.12	0.39	D 320
0.0005	0.0003	0.0035					有	16.8	18.0	18.9	19.8	0.64	1.37	2.12	0.36	D 320
0.0004	0.0003	0.0028					无	17.4	18.5	19.4	20.0	0.57	1.39	2.01	0.44	D 340
0.0001	0.0002	0.0005	0.0037				有	17.3	18.4	19.2	19.9	0.65	1.59	2.26	0.37	D 320

续表

炉号	卡号	化 学 成 份 %						$\frac{(\text{Mn})}{\text{S}} \times 10^{-4}$	终点 $T^{\circ}\text{C}$	冶炼特点	氧 化			
		C	Si	Mn	P	S	Al				ΣMeO	Al_2O_3	Al_2O_5	
550651	158	0.05	2.98	0.07	0.012	0.020	—	3.5	14.0	1640	吹Ar未开	0.0149	0.0094	0.0048
	226													
	227													
	229													
	229													
	230													
550675	101	0.06	2.99	0.07	0.011	0.020	0.01	3.5	14.0	1630		0.0121	0.0080	0.0033
	102													
550682	201	0.06	3.08	0.08	0.010	0.013	0.01	6.2	10.4	1640	吹Ar良好	0.0109	0.0072	0.0020
	203													
	204													
△205														
	258													
	258													
550697	231	0.06	2.67	0.050	0.009	0.025	0.03	2.0	13.0	1650	吹Ar良芯	0.0050	0.0017	0.0026
	232										铝			
	246													
	247													
550704	△569	0.06	3.00	0.070	0.011	0.018	0.02	3.9	12.6	1655	吹Ar良芯	0.0145	0.0084	0.0031
550714	△252	0.05	3.20	0.060	0.012	0.036	0.02	1.7	21.6	1625	芯铝	0.0099	0.0030	0.0051
550720	149	0.05	2.90	0.070	0.013	0.018	0.01	3.9	12.6	1650		0.0178	0.0081	0.0078
	149													
	169													
550731	△106	0.06	2.89	0.060	0.010	0.020	0.01	3.0	12.0	1625		0.0199	0.0129	0.0047

物 夹 杂 %				一次 脱炭 前C%	一次 脱炭 后C%	二次 脱炭 后C%	有 无 内 罩	磁 感			铁 损		厚 度 mm	牌 号			
MnO	FeO	TiO ₂	N ₂					B10	B25	B50	B100	P10	P15	P17			
0.0001	0.0001	0.0001	0.0028	0.049	0.038			16.2	17.2	18.2	19.2	0.58	1.48	2.22	0.34	D310	
				0.049	0.039			17.4	18.4	19.4	20.0	0.55	1.34	1.79	0.39	D320	
						0.019		17.2	18.4	19.1	20.0	0.75	1.62	2.24		D320	
							有	17.1	18.2	19.1	20.0	0.57	1.44	2.08	0.38	D320	
							有	17.3	18.4	19.3	20.0	0.61	1.36	2.00	0.35	D320	
							有	17.4	18.4	19.3	20.0	0.57	1.39	2.00	0.38	D320	
0.0007	0.0003	0.0006	0.0044					17.5	18.6	19.5	20.2	0.57	1.34	1.92	0.34	D340	
						0.013		17.0	18.2	19.1	19.8	0.58	1.34	2.00	0.35	D320	
0.0011	0.0003	0.0042	0.058	0.043	0.023			16.7	18.2	19.2	20.0	0.69	1.57	2.16	0.34	D320	
								17.3	18.4	19.1	19.9	0.57	1.37	2.02	0.37	D320	
						0.019		17.1	18.3	19.2	19.8	0.55	1.34	1.94	0.34	D320	
						0.053	0.046	0.022	16.4	17.6	18.6	19.6	0.78	1.77	2.52	0.35	D310
								16.3	17.6	18.7	19.6	0.73	1.69	2.37	0.34	D310	
							0.018	17.8	18.8	19.5	2.0	0.55	1.21	1.76	0.36	D340	
0.0001	0.0001	0.0001	0.0054	0.04	0.028	0.0069	有	16.7	17.8	18.8	19.7	0.64	1.55	2.25	0.37	D310	
				0.046	0.044	0.0035	有	16.9	17.9	19.1	19.9	0.55	1.31	1.96	0.35	D310	
						0.019	有	16.9	18.0	18.9	19.7	0.69	1.69	2.48	0.39	D320	
							有	16.5	17.7	18.8	19.7	0.65	1.56	2.26	0.35	D310	
0.0009	0.0004	0.0005	0.0042					16.7	17.9	18.7	19.6	0.52	1.25	1.93	0.34	D310	
0.0004	0.0003	0.0003	0.0035					18.0	19.0	19.6	20.2	0.57	1.35	1.90	0.37	D340	
0.0007	0.0003	0.0004	0.0044			0.006	有	16.7	17.6	18.7	19.7	0.61	1.45	2.13	0.35	D310	
						0.006	有	17.3	18.3	19.1	19.8	0.57	1.44	2.21	0.33	D320	
							有	17.8	18.9	19.5	20.3	0.57	1.33	1.90		D340	
0.0009	0.0009	0.0005	0.0051					17.6	18.7	19.6	20.1	0.52	1.29	1.81	0.36	D340	