

党 剛 主 編

治 金 譯 機

不 锈 鋼

## 目 录

一、国外不锈钢目前概况和发展动向	( 1 )
二、Д. Галунко 班冶炼不锈钢的经验	( 23 )
三、論燒結不锈钢的工艺	( 31 )
四、浇注不锈钢应用镁合金切屑	( 40 )
五、应用涂石蜡油的钢模浇铸 1X18H9T 钢	( 43 )
六、关于不锈钢的铸造	( 49 )
七、含钛、铌和铝的铬锰镍氮不锈钢	( 79 )
八、建造核反应堆用的含硼铬镍奥氏体不锈钢的特性	( 89 )
九、不锈钢包层金属的一些性能和用途	( 108 )
十、新不锈钢种 1X18H2AT5	( 109 )
十一、不锈钢 1X18H2AT5(9П26)的组织与性能	( 116 )
十二、1X18H2AT5(9П26)的质量问题	( 122 )
十三、用锰和氮代替不锈钢中的镍	( 125 )
十四、347 型不锈钢经“敏感性”热处理后的耐腐蚀性	( 134 )
十五、304 型和 316 型不锈钢的 TTS 图	( 144 )
十六、1X18H9T 型钢在蒸馏水中的晶间腐蚀	( 153 )
十七、提高铬不锈钢的冲击韧性	( 155 )
十八、冷拉不锈钢的再结晶	( 161 )
十九、奥氏体钢的脆性	( 165 )
二十、1X18H9T 不锈钢热机械加工的特点	( 167 )
二十一、降低含镍量的新牌号不锈钢和耐酸钢的焊接材料	( 188 )
二十二、碳和镍对于不锈钢低温机械性能的影响	( 190 )
二十三、不锈钢薄片的保护	( 202 )
二十四、焊接 347 型不锈钢用的电焊条	( 203 )
二十五、制造和压制模用的 Ni-Be 合金	( 153 )

# 一、国外不锈钢目前概况和发展动向

## 一、目前发展情况及分类

不锈钢是世界各国冶金生产者和冶金学家进行精心研究的结果。这项研究起始于十九世纪后期，直至1910年才有高铬合金的首批大量生产。自不锈钢发展初期迄今，据美国钢铁研究所认为目前已有四十多种标准类型，并且还有更多的非标准或专门等级的不锈钢钢种。

在不锈钢发展过程中，铬级和镍铬级不锈钢的研究是不锈钢发展过程中的里程碑。在研究铬对于冲击韧性的影晌时，曾发现将含铬量自14%提高到18%，室温时的冲击强度有很大的损失，并因有切口容易引起脆性破損，則442和446等型含铬量极高的合金便不适合应用在焊接结构中（参阅表1）。1945年，镍铬不锈钢有了一个极重要的发展，那时熔炼工艺和技术已很完善，能使含碳量降低到0.03%以下，这样低的含碳量便足以有效地防止焊接期间碳化物的沉淀。同时在奥氏体不锈钢的应用中，另一很重要的冶金因素即在高温时显示的特高强度。如果添加钼和铌则更加强了这一性质。

在不锈钢的研究史中，更重要的一頁是将沉淀硬化合金发展成为一种材料，既使之具有象可以热处理的铬合金那样的高强度，又使之具有近乎奥氏体铬镍类型的耐腐蚀性。这种不锈钢还发展成为能进行低温热处理，以克服锈皮和变形等问题。

标准级不锈钢可根据其结构分为三类：（1）奥氏体的，（2）铁素体的和（3）马氏体的。

（1）奥氏体的——即铬镍和铬镍锰等级的。只能用冷加工使之硬化，热处理只能使其软化。在退火状态中是无磁性的，在冷加工后，有时会稍带磁性。

302型的基本成份即众所熟知的18-8，是具有一般用途的奥氏体等级。根据这一等级而稍加改变的有22种（包括铬镍锰类系的）。在这些改变中，

表 1 标准级不锈钢的特性

结構 可淬硬性	磁的 性质	組別	美國鋼號	成 分 %						其 他
				鎳	鎳 錳	鐵	碳	錳	硅	
奥 氏 体 的 钢 仅可以冷 加工使之 硬化	无磁性 (加冷 工后可 磁性)	201	16-18	3.5-5.5	0.15	5.5-7.5	1	N 0.25		
		202	17-19	4-6	0.15	7.5-10		N 0.25		
		301	16-18	6-8	0.15	2	1			
		302	17-19	8-10	0.15	2	1			
		303	17-19	8-10	0.15	2	2.3			
	耐热 钢	303Se	17-19	8-10	0.15	2	1	S 0.15b, Mo 0.6, Zn, 0.6 Se 0.15b		
		304	18-20	8-12	0.08	2	1			
		304L	18-20	8-12	0.03	2	1			
		305	17-19	10-13	0.12	2	1			
		308	19-21	10-12	0.08	2	1			
	耐热 钢 的 钢	309	22-24	12-15	0.20	2	1			
		309S	22-24	12-15	0.08	2	1			
		310	24-26	19-22	0.25	2	1.5			
		310S	24-26	19-22	0.08	2	1.5			
		314	23-26	19-22	0.25	2	1.5			
		316	16-18	10-14	0.08	2	1.5-3		Mo 2-3	
	耐 酸 钢	316L	16-18	10-14	0.03	2	1		Mo 2-3	
		317	18-20	11-15	0.08	2	1		Mo 3-4	

续

結構 結構可淬硬性	磁的 性質	組別	美國鋼號	成 分						%
				錳	碳	鎳	硅	鉻	其他	
冷加工可 使之脆有 硬化	鐵素體的	321	17-19	9-12	0.08	2	1	Ti 5×C <sup>b</sup>		
		347	17-19	9-13	0.08	2	1	Cb-Ta 10×Cb		
		348	17-19	9-13	0.08	2	1	Cb-Ta 10×Cb		
		405	11.5-14.5	—	0.08	1	1	Ta 0.1	Al 0.1-0.3	
		430	14-18	—	0.12	1	1	—	—	
	馬氏 體的	430F	14-18	—	0.12	1.25	1	S 0.15 <sup>b</sup> , Mo 0.6, Zn 0.6		
		430FSe	14-18	—	0.12	1.25	1	Se 0.15 <sup>b</sup> ,		
		446	23-27	—	0.20	1.5	1	N 0.25		
		403	11.5-13	—	0.15	1	0.5	—	—	
		410	11.5-13	—	0.15	1	1	—	—	
熱處理可 使之硬化的	鑄 鐵	414	11.5-13	1.25-2.5	0.15	1	1	—	—	
		416	12-14	—	0.15	1.25	1	S 0.15 <sup>b</sup> , Mo 0.6, Zn 0.6		
		416Se	12-14	—	0.15	1.25	1	Se 0.15 <sup>b</sup>		
		420	12-14	—	0.15 <sup>b</sup>	1	1	—	—	
		431	15-17	1.25-2.5	0.20	1	1	—	—	
	的	440A	16-18	—	0.6-0.75	1	1	Mo 0.75	Mo 0.75	
		440B	16-18	—	0.75-0.95	1	1	Mo 0.75	Mo 0.75	
		440C	16-18	—	0.95-1.2	1	1	Mo 0.75	Mo 0.75	

1) 改变铬镍之比,以改变成形性質; 2) 降低含碳量以防止晶間腐蝕; 3) 加添鉬或鈦,使結構穩定; 4) 加添鉬,或提高鉻和鎳的含量,以改进耐腐蝕性或抗氧化力。

(2) 鉻素体的——即含鉻而不含鎳的不銹鋼等級。冷加工能使之硬化到某種程度,热處理則不能。这类鋼总是帶磁性的。

430型代表其基本成分,公稱17%鉻。在这一類中,有兩種成分稍加改變后屬於容易切削級,還有兩種等級的含鉻量較高,可改进抗鐵氧化力。鉻素体等級中还包括一種12%鉻鋼(馬氏體等級的基本成分),其中含有鋁,以防止硬化。

(3) 馬氏體的——这类不銹鋼含有鉻,除了两种情况之外,其余都不含鎳。同上述两类不同之处是能用热處理使之硬化。这类鋼总是帶有磁性的。

410型代表其基本成分,公稱12%鉻。在这一類中有十種標準的成分。有一些等級的成分有时为改进切削性而有所改变,以及略加一些鎳,以改进机械性能。还有一些是大大地提高含碳量; 440 A、B、C的含碳量是在工具鋼範圍內的,在所有不銹鋼中具有最高的可硬性。这同所有含碳量低的等級(420型除外)不一样,只有在完全硬化的情况下,才有最大的耐腐蝕性。

特殊不銹鋼包括为改进抗氧化力的高鎳鋼,为改进耐腐蝕性的含銅奧氏體鋼以及沉淀硬化的不銹鋼。

沉淀硬化鋼的性質是由其結構所決定的。一种在固溶退火和时效状态是馬氏體;这种鋼的屈服強度約為180,000磅/平方吋。另一种沉淀硬化鋼固溶退火状态是奧氏體、时效后是馬氏體;在奧氏體情況下具有良好的成形性,而在热處理后,其屈服強度在160,000~200,000磅/平方吋范围内,这种鋼宜用于高速航空飞机。固溶退火和时效是奧氏體的一种,它可能同时兼具高的屈服強度和低的透磁性。第四种沉淀硬化不銹鋼呈現出奧氏體和鉻素体双重结构,特別用于鑄态的,以提高耐腐蝕性。

添加銅和鉬能大大改进奧氏體鋼的耐腐蝕性,它在硫酸中的腐蝕率比沒有銅的要低得多。

之外,尚有某些特殊鋼是为了改进高温时的抗氧化力而发展的。其中有一种15%鉻-35%鎳鋼,結構中沒有δ相,能用于1,800°F的高温中。

总起来說，不銹鋼是应用范围极广的合金，其性能可以調整和改变，从而适应多种多样的用途。这种广泛性正是过去廿五年中其用途大为增长的主要原因。完全有理由可預料，在未来的年月中还会继续迅速增长。

## 二、熔炼方法的重要发展

熔炼不銹鋼的最重要发展之一也許就是在电弧炉中应用吹氧方法。借助氧气，便有可能从富铬的金属熔池中脱碳。这样就有可能熔炼不銹鋼回炉废料，并采用高碳铬铁作为添加的合金。从高铬熔液中脱碳，与熔池的温度有密切关系；即当熔池温度上升时，形成  $\text{Cr}_2\text{O}_3$  的自由能减低，而 CO 的自由能却有所增加，意即在  $1,800^{\circ}\text{C}$  温度范围内时，碳比铬优先氧化。既然氧和非金属之間的反应是放热性的，熔池温度则自  $1,600^{\circ}\text{C}$  的始温迅速上升。这种迅速的温度上升形成了  $\text{Cr}_2\text{O}_3$  和 CO 二者自由能的差別，CO 变得愈益稳定，因此碳比铬优先脱去。在吹氧以后，用硅铁或硅铬合金使炉渣脱氧，便能使进入炉渣的任何  $\text{Cr}_2\text{O}_3$  还原。

大部分铬又回到熔池之中，便可能回收 85% 的铬。其余的 15% 可用相当低廉的高碳铬铁形式和炉料一同加入，或用低碳铬铁加在还原渣下面，以避免任何铬的进一步氧化。

在采用吹氧办法以前，不銹鋼废料沒有什么商品价值，因为是采用加矿脱碳，氧化铁和碳之間的反应是吸热的，因而熔池温度很低，很多铬都损失在炉渣中。为了这一原因，只能用低碳铬铁作为添加的合金，但它比高碳铬铁貴得多。

吹氧返回法冶炼程序的一般情况简介如下：

不銹鋼回炉废料(430型)和高碳铬铁加入炉内熔化。在熔化期间假定炉料中約 0.5% 的硅量将被炉料中的空气和锈皮等氧化。这时氧化硅将与炉衬中相等分量的氧化镁結成炉渣。炉料熔化后将氧气噴入钢液中，首先将钢液中残留的硅氧化，隨即进行脱碳，降低钢液中的含碳量到 0.05%。这时不可能避免地要氧化金属。

緊隨着氧化阶段，加入含硅合金(硅铁或硅铬合金)将炉渣中的金属最大限度地还原入钢液中，隨即加入石灰調整渣的碱度，并加入清洁的回炉废料作降低钢水温度用。取样化验后，低碳铬铁可以在这时加入以調整含铬

成分。电压調整到可以获得适合流动性的炉渣和温度。

还原渣扒去后，加入硅铁和石灰重做新渣。經過取样化验后再加入些低碳铬铁作为調整出鋼鋼水的成分。

### 三、如何选用和加工不锈钢

使用不锈钢者应考虑以下五个重要问题：

- (1) 需要有什么样的耐腐蚀性或耐热性
- (2) 需要有什么样的物理性质和机械性能
- (3) 零部件应如何加工
- (4) 需要什么样的形状和尺寸
- (5) 成本因素及其他。

要注意到对于环境的抵抗力是选择不锈钢的基本考虑点。其他四种因素限制了能用于一种特殊用途的种数，但为了获得最适宜的品种，往往需要在几种因素之間进行协调。在作最后选择之前，最好同不锈钢的生产者商量一下。

#### (1) 需要有什么样的耐腐蚀性或耐热性

既然腐蚀问题中包含有很多因素，就不能仅根据一本手册来选择一种适当等级的不锈钢。同钢的生产者商量很重要。除非问题牵涉到共同的腐蚀条件，否则应在使用条件下进行试验，以决定适当的等级。

首先应考虑到所能容许有的腐蚀程度。假如需要有良好的外表，而且不褪色，或是所处理的产品不得有沾污，则所选择的钢必须是确实不会受腐蚀影响的。但若能容许一定的腐蚀速率时，则可从较多等级中进行选择。

不锈钢之所以具有耐腐蚀性，乃由于一种表面氧化膜之故。因此，强烈氧化的状态会增进耐腐蚀性。反之，还原状态(尤其是持续了长时间的)就会使钢不形成氧化膜，而导致金属的腐蚀。不锈钢可能遇到的最重要的腐蚀有以下五种类别：

#### 1) 一般腐蚀

奥氏体钢中除316及317型外，所有18-8类型的都表现出良好的耐腐蚀性；200号类系的在大部分环境中均有较好的性能。309及310型同18-8类型的—样能抵抗同样的溶液，但合金含量较高，可以经受较高的浓度和温

度。含鉬的 18-8 类型由于其对于点腐蚀的阻力，在标准的不銹鋼中最能耐腐蝕。

在室温时，奧氏体鋼对于硝酸等强烈氧化的酸类具有高度抗蝕力。对于較稀的酸的抗蝕力是有变化的。在大部分酸中，如有氧化剂存在，则一般地能防止腐蝕。硫酸是否能对这种鋼起腐蝕作用，需視其浓度、温度以及是否有氧化剂而定。冷的浓縮硫酸并不对奧氏体等级的起腐蝕作用，热的浓縮硫酸則起腐蝕作用。由于鉬增进了 18-8 类型的耐腐蝕性，故在无鉬合金所不能处理的硫酸溶液中是用 316 型来处理的。为了处理硫酸，发展出了“Carpenter 20”，这是一种专用的奧氏体合金，它同时含有鉬和銅。

包括 316 型在内的不銹鋼不适于处理盐酸、卤化物酸和酸性卤化物盐类。这些化学药品有破坏表面惰性并减弱耐腐蝕性的倾向。

有机酸一般可用 304、316、317 和 347 型来处理，对于热而浓縮的溶液，含鉬等级的肯定是优越的。

奧氏体等级的一般对于碱以及除卤化物外的有机和无机盐溶液是有抗力的。

鐵素体鋼中 430 型在許多情形下和奧氏体的 18-8 类型是通用的，特别是在强烈氧化状态下的应用。不过一般來說，鐵素体等级的腐蝕条件范围較之奧氏体等级的要小。

马氏体鋼中应用于温和环境中如大气、淡水、蒸汽和淡酸等是优良的，但不能耐腐蝕性强的溶液。410、414、416 和 431 型在退火和硬化状态中均有相似的耐腐蝕性。在这一类中，431 型的是可硬等级中耐腐蝕性最强的，其不銹性質接近于 430 型的。420 型以及根据 440 型作了各种改善的应当加以硬化，以取得最大的耐腐蝕性，而不宜用于退火状态中。

其他因素——除金属和腐蝕溶液的成分外，尚有其他一些因素影响腐蝕，此包括杂质、腐蝕剂的温度以及通风情况等。

工业上一般很少用純的化学药剂品或溶液，故应当仔細考虑到杂质的存在。有些杂质制止了溶液起腐蝕作用，而另些杂质却使腐蝕作用加速。因此，通常根据用純化学药剂品取得的实验室数据而发表的图表，只在用以剔除显著不合适的不銹鋼等级时有其价值。

温度是很重要的因素，因为作用是随温度而增强的。能令人滿意地处

理冷溶液的不锈钢，也許并不适于处理温度升高了的同一溶液。

通风的程度也是重要的。置不锈钢于空气中或通有空气的液体中，其对于腐蚀的阻力，比置于封闭容器中或排除空气的液体中要大得多。

### 2) 晶间腐蚀

这种腐蚀只出现在奥氏体铬镍等级的不锈钢中。举例来说，若将 301 或 302 型在  $800 \sim 1,450^{\circ}\text{F}$  温度范围内长时间加热或慢慢冷却，则碳化铬会在晶粒界上沉积，并使邻近区内丧失了铬，同时使这些区的腐蚀阻力比金属基体部分的差。钢在此情况下露于腐蚀环境中，会造成晶间破損。这种破損在焊件附近往往会加深。

避免晶间腐蚀的方法有二：(1) 在  $1,800 \sim 2,050^{\circ}\text{F}$  温度范围内 加热并淬火，能使形成的碳化物再溶解；(2) 用改善的不锈钢等级可以避免沉淀。304 L 和 316 L 含碳量特低的等级、或是 347 和 321 稳定的等级是合适的。前者减少了碳化铬的沉淀；后者则避免了这种沉淀，所有这四种钢均能用于焊接状态。不过，用铌或钛使之稳定的 347 和 321 型必须在  $800 \sim 1,650^{\circ}\text{F}$  温度范围内连续使用，更可防止晶间腐蚀。

### 3) 电化腐蚀

这种腐蚀出现于两种金属在一种液体中相接触时，这种液体能带有电流（这一情况实际上在所有水溶液中均有发生）。在此情况下，电流通过溶液，必然会加速一种金属的腐蚀，而保护了另一种金属。

金属可按其在任何一种溶液中腐蚀的相对次序列表，称流电顺序表。假如任何两种金属相接触，在表内列得较前的就是要腐蚀的金属。在此表中，不锈钢是按“活性”和“惰性”列出的，其位置——例如与铜的相对位置——视环境而定。在有防止氧化膜形成的还原性化学品时，不锈钢是活性的；在氧化的情况下则是惰性的。

整个组合采用成分相同的金属，就能防止电化腐蚀。如果此法行不通，也許可以在接触区内用绝缘材料将两种金属隔开。

### 4) 麻点腐蚀

虽然明显地不受某些溶液腐蚀的不锈钢，但它的某些斑点会在这些溶液中受到严重腐蚀的破損，称为麻点腐蚀。这种损坏的原因虽未完全了解，却知道了某些加速腐蚀的因素。这些因素包括刻痕、凹痕、粗糙点和灰尘

等。假定形成了点腐蚀，那就成为浓差电池（意即一处的腐蚀条件程度与别一处的不同），电流通过，加速了腐蚀。

一般克服此情况的最好方法就是选择适宜的不锈钢等级，其对于特定溶液的阻力，比会发生点腐蚀的等级的高。316和317奥氏体含钼等级的比其他等级的不易于发生麻点腐蚀。

### 5) 大气腐蚀

普通温度——选择露于大气中的不锈钢等级时，外表是一项复杂的因素。410型和其他12%铬等级的不锈钢在工业气氛中外露数星期后会表面生锈。这层膜虽对进一步腐蚀起有阻拦作用，但并不美观。使用时外表并非重要因素的话，可用如下一些等级：410等级的曾用于屋頂，用了25年，使用情况令人满意。430型能防锈，但万一失去了它的漂亮外表，就需要加以清洁，这用于汽车的线条裝飾（邊緣），清洁就能保持光亮的外表。铬镍等级是永远不会象这样生锈的，302和304型用于建筑修飾中。因为不加以清洁也能保持光亮。

在沿海气氛中，空气中有盐分，結果在鋼表面上有沉积。在这种气氛中，302和304型只要保持清洁，就能令人满意，若无法清洁，则应当用316和317型。

高温——氧化率随温度的升高而提高，而在使用温度提高时，每种不锈钢对于大气腐蚀抗力的差别也就变得更加显著。高温时的氧化抗力与含铬量成正比，虽然镍也是有益的。

一定等级的不锈钢在高温下的适用度是受使用情况的影响的。300号类系的铬镍钢有較高的膨胀系数。若在使用中包含有很大的周期性温度变化，则会因保护层的剥落而加强了氧化作用。因而連續使用这种钢时，所用温度可以比間歇使用的高。相反，铬钢的膨胀系数較低，氧化层并不剥落，这种钢比铬镍类的更适于間歇使用。

在氧化情况下，含硫的气体不論对于铬一级或是铬镍级的不锈钢都沒有什么腐蚀效验。在还原情况下，硫大大加速了对金属的腐蚀，尤其是含镍的合金。高温时也可能是由于飞尘或油灰对于稳定的氧化皮的助熔作用而加速腐蚀。446型是对于这种助熔作用具有最强抗力的合金。

### （2）需要有什么样的物理性质和机械性能

不銹鋼在退火或硬化情況下的物理性質和機械性能有相當寬的幅度。本文對個別等級的性質不作詳述，而是根據個別性質的比較，從而指出各等級之間的差別。

### 1) 普通溫度

抗拉強度是自 410 型的 65,000 磅/平方吋到 210 型的 115,000 磅/平方吋。屈服強度是自 35,000 磅/平方吋到 55,000 磅/平方吋。屈服強度和抗拉強度的差數，比個別數值更为重要，因為這指明了加工性。例如差數為 30,000 磅/平方吋的 410 型就不如差數為 70,000 磅/平方吋的 301 型易于加工。

以伸長來表示的延展性，隨結構而起重要變化。奧氏體不銹等級的延展性比鐵素體或馬氏體等級的要大得多。退火的奧氏體等級的伸長為鐵素體和馬氏體等級的 2 至 3 倍，表示出奧氏體等級的比其他的更易于加工。

在決定如何提高這些材料的強度和硬度時，結構也有其重要意义。奧氏體的或鐵素體的合金均不能用熱處理使之硬化，都只能用冷加工使之硬化。奧氏體等級的抗拉強度的提高，能比鐵素體等級的大得多。附表 2 中兩種奧氏體等級的冷加工效應數據，表明 301 型比 302 型硬化的程度大得多。

表 2 冷加工或熱處理對不銹鋼的影響

等級	處理	屈服強度 (有 0.2% 的殘余 變形) 1,000 磅 /1吋 <sup>2</sup>	抗拉 強度 1,000 磅 /1吋 <sup>2</sup>	伸長 (2 吋)	洛氏硬度
奧氏體等級的					
301	退火的 冷軋 45%	33	118	68	B 85
302	退火的 冷軋 50%	200	225	7	C 46
		36	94	61	B 80
		151	177	6	C 38

等級	處理	屈服強度 (有 0.2% 的殘余 變形)	抗拉 強度 (1,000 磅 /平方吋)	伸長 (2 吋) %	洛氏硬度
馬氏體等級*					
410	退火	35	70	30	B 82
	淬火，回火 600°F	140	180	15	C 39
420	退火	50	95	25	B 92
	淬火，回火 600°F	195	230	8	C 50
431	退火	95	125	20	C 24
	淬火，回火 600°F	150	195	15	C 41
440A	退火	60	105	20	B 95
	淬火，回火 600°F	240	260	5	C 51
440B	退火	62	107	18	B 96
	淬火，回火 600°F	270	280	3	C 55
440C	退火	65	110	14	B 97
	淬火，回火 600°F	275	285	2	C 57
專用等級的					
不銹W	退火	95	135	7	C 25
	950°F 中定性 1/2 小時	195	210	7	C 43
17-7PH	退火 1,950°F	40	130	35	B 85
	退火 1,750°F；-100°F 中 8 小時；950°F 中 1 小時	200	235	6	C 48
PH15-7 Mo	退火 1,950°F	55	130	30	B 90
	退火 1,750°F；-100°F 中 8 小時；950°F 中 1 小時	215	240	6	C 48
AM 350	退火	52	186	22	B 94
	退火 1,710°F；冷卻至 -100°F；回火 950°F	163	189	15	C 41
HNM	退火 2,100°F；1,300°F 定 性	141	180	16	C 36

\* 热处理后的性质随回火温度而变。选择所示的处理，只是为了比较。

馬氏体等級的可用普通的淬火和回火使之硬化。附表 2 提供了屬於這等級的一些不銹鋼在 600°F 淬火和回火後的性質。同其他可硬鋼一樣，其性質隨回火溫度而變。在各種不銹鋼中，440C 型的可硬性最大；這種鋼在 600°F 回火後，其洛氏硬度為 Rc57，抗拉強度為 285,000 磅/平方吋。

附表 2 還提供了一些專用的不銹鋼的性質，其中有些是馬氏體等級的，能用淬火和回火使之硬化；其他主要是奧氏體的，可用沉淀硬化。將這些合金列入表內，是可提出一些較新的可硬合金所能達到的數值的範圍。

### 2) 高溫

奧氏體等級的快速、斷裂和蠕變強度，通常比其他等級的強，特別是在 1,200°F 以上溫度時。316 型是奧氏體等級中最强的，在用于高達 1,200°F 溫度時也許是最有用的不銹鋼；超過此溫度時，其抗鏽皮力不如 309 和 310 型。提供最高使用溫度的根據為鏽皮抗力，並不是強度。例如：446 型會迅速失去強度，而在 2,000°F 時只適宜於低應力的應用。為了用于 1,200°F 以上，會發展出不少專用的不銹鋼等級，恕不一一詳述。

在選擇用于高溫的不銹鋼時，強度並非唯一標準，尚須視鏽皮抗力穩定性。

穩定性確是一個問題，因為大部分鉻鋼和鉻鎳鋼在 1,200°~1,700°F 的溫度範圍內長久外露期間會引起相的變化，而且鉻鋼在近 1,000°F 溫度中長久外露的話，還會脆化（即所謂 475°C 脆化）。結果是降低了合金在高溫時的延展性，儘管其高溫性能並未受到損害。由於這種脆化效應，合金在上述溫度範圍內長久外露後，不應再在普通溫度下經受震動。如加熱到 1,700°F 以上並迅速冷卻，能恢復其延展性。

鉻等級的不銹鋼除了相的變化外，還會有晶粒長大。這種傾向只對於 446 型是重要的，因為在鉻等級中，這是唯一的一種在 1,900°F 以上時仍有足夠氧化抗力的，而在該溫度時會有過度的晶粒長大，普通的熱處理無法改變晶粒長大的情況。

碳化物的晶間沉淀（如前述）只出現於曝露在 800°~1,450°F 溫度範圍內的奧氏體等級中。這種沉淀使鋼在某些介質中易於腐蝕。假如鋼要露在腐蝕性的介質中，則可採用 321 和 347 穩定等級的不銹鋼。

### 3) 低溫性質

所有不锈钢等级的强度均随温度的下降而增强，因此低温强度并非一个问题。

但延展性却因结构而有所变化。根据伸长测量，奥氏体等级的有降到 $-320^{\circ}\text{F}$  还保持着大部分的延展性。冲击试验证实了这种持续的延展性，当温度下降到 $-320^{\circ}\text{F}$ ，这种等级的冲击数值并未降低。因此任何奥氏体等级的不锈钢均可用于低温，并具有优良的效果。

铁素体和马氏体等级的并不如此。这些等级在稍低温度时就从延伸转为脆化。尽管 410 型在室温 $5 \sim -40^{\circ}\text{F}$  之间的伸长有所加大，但在同一温度范围内，其冲击强度却显著下降，但其冲击值仍高于 15 呎磅。另一方面，430 型虽在 $-40^{\circ}\text{F}$  时仍保持着其大部分的室温伸长，但在温度降至 $-40^{\circ}\text{F}$  时就不再适应冲击强度的最低要求，即 15 呎磅。这些数字表明了铬钢在低温时的应用是受限制的。

#### 4) 物理性质

不锈钢的某些物理性质几乎是相同的，与成分无关。实际上所有标准等级的密度均为 0.28 磅/立方吋，比热为 0.12 英热单位/磅/ $^{\circ}\text{F}$ ，拉力弹性模数为 28,500,000 磅/平方吋。

电阻受结构的影响。在奥氏体等级中，电阻在 72~78 欧姆·厘米；在铁素体等级中为 60~67；马氏体等级中为 55~60。

铬级和铬镍等级之间的热膨胀差别很大，铬镍等级的膨胀系数几乎是铬等级的一倍。

#### (3) 零部件应如何加工

概言之，所有碾轧的不锈钢材可用适用于碳素钢的方法来加工。不过加工难易乃取决于成分，并在某种程度上取决于物理条件。

有的钢（指不锈钢）比其他的更易于加工（热加工或冷加工）；有的切削性较佳；有的适合于需要焊接的应用。这就是根据各类的基本等级而有所改善的原因。

由于结构的不同，也可以归纳出一些规律。奥氏体钢比铁素体和马氏体钢更富于延展性。延展性的差别可用下列的比较加以说明。

Cr	Ni	C	抗 拉 强 度 (1,000 磅/平方吋)	屈 服 强 度 (1,000 磅/平方吋)	伸长(%)
17	—	0.10	60	35	25
17	7	0.10	100	35	60

显然加镍是使伸长加了一倍以上。奥氏体钢特别适宜于冷成形操作，但也易于热成形及接合。

铁素体钢很软，并能延展，实际上所有的标准技术均可用其制作或加工，比马氏体钢更易于进行热加工，而且更易于焊接，虽然还需要加以小心。

假如已考虑到马氏体等级的延展性较低，则其制作或加工不会有困难；但还不象奥氏体和铁素体等级的那样易于加工。

### 1) 热加工

尽管所有等级均可用热加工进行某种程度的制作，但有的比其余的更合适些。200和300号类系的钢均易于进行热锻或热成形。这些钢可在锻造后进行空气冷却，并无裂纹危险。但若在1,450~800°F范围内冷却期间出现碳化物沉淀，则耐腐蚀性有所减弱。因此经过空气冷却的零件必须再加热至2,000°F，并在水中淬火，使碳化物再溶解。用347和321稳定等级或含碳量特低的等级，能减少或防止碳化物沉淀。

在铁素体等级中，430型更易于热加工，虽然比碳素钢有较大刚性，但还有足够的韧性，能锻成复杂形状。根据430型作了易切削成分修改的不如430型那么易于成形。446型较难锻造，因其含铬量较高，韧性不及430型。

在马氏体等级中，410型易于进行热锻，尽管在锻造温度时其变形抗力比碳钢为强，需要较多或较重的锤击。420型比410型难于锻造，应当只在要求有更大强度时才使用它。由锻造温度冷却必须是缓慢的，以防止因空冷而造成断裂。在440A、B、C三种类型中是后一种比前一种更难于锻造，并且也应缓慢冷却，以防断裂。

### 2) 冷加工

尽管奥氏体等级的很易于冷成形，其加工硬化不同，使得没有中间退火而能进行的冷加工量有所不同。302和304型易于进行拉制、成型、弯曲和锻粗。301型能迅速加工硬化，一般在需要高强度时采用它。305型有特殊均衡的成分，以取得低速率的加工硬化。这用于旋压和单道拉深操作。

309 和 310 型能进行冷加工并无困难，虽因合金含量较高，其变形抗力較 18~8 型的大。

在铁素体等级中，430 型特別适用于旋压、冲割和成形等冷成形操作。这种合金具有和軟鋼相似的拉深性質，但拉制时必須較緩慢地施加压力。446 型的延展性較低，而且不容易进行冷成形。

在马氏体等级中，410 型所进行的冷鍛粗、冲割、成形和拉制。414 型在退火情况下能进行鍛粗、冲击和成形。退火的 420 型能进行适度的冷成形。而 440 型則能进行简单的成形操作。易切削等级的不易于进行极度的冷成形。

### 3) 焊接

除鍛焊或鍛接以外的任何用以焊接碳素鋼的方法，均可以用以焊接不銹鋼。电弧熔化焊接是容易的，而且在許多工作中都是令人滿意的，有惰性气体掩护的电弧焊接，使能有較平滑的焊縫。电阻点焊和縫焊接是可靠而經濟的，尤其是在輕结构中。

在奥氏体等级中，耐腐蚀性受到焊接热的影响；如上所述，这种鋼会发生碳化物的沉淀。如果焊接 302 型或含碳量較高的相似等级，除非在焊接后淬火，否則需要再加热将碳化物熔解，以恢复其耐腐蚀性。如果制造的零部件不能再加热，而腐蚀情况又很严重，则应采用含碳量特低的等级或稳定等级的不銹鋼。焊接 309 和 310 型不会有困难，但由于其高合金含量，必須有严密的程序控制。303 和 303 Se 型易切削等级的不銹鋼不应用于需要焊接加工制作的零部件。

在铁素体等级中，特地发展了 405 型，用于在焊接后不能进行退火的焊接零部件。430 型有良好的焊接性能。446 型的延展性低，引起了焊接問題，但是焊件在高温时是有延展性的。易切削等级的不宜于焊接。

马氏体合金应在焊接前預热。410 型通常在焊接后退火，以恢复延展性。420 和 440 型由于有空气硬化的倾向，很少进行焊接，但可用奥氏体焊条焊接。修改为易切削用的 414 型不应进行焊接。

### 4) 切削

奥氏体等级的由于有工作硬化的倾向，比铁素体或马氏体等级的难于切削，除 303 型外，所有奥氏体等级的切削性為 AISIB-1112 的 35~50 %