机械工程基础实验

实验报告



姓	名:	刘侃
学	院:	机械工程学院
专	业:	机械工程
学	号:	3220103259
分	组:	组 10

浙江大学机械工程实验教学中心 2024 年 9 月

实验一 铁碳合金及常用铸铁的定量金相显微分析实验

一、实验目的

- 1. 熟悉室温时碳钢与白口铸铁平衡状态下的显微组织,利用定量分析软件分析其成分-组织之间的关系:
- 2. 了解和鉴别常用铸铁的显微组织特征,利用定量分析软件分析球墨铸铁的球化率,石墨大小,灰口铸铁的石墨长度并进行记录。

二、实验原理

铁碳合金是工业上常用的金属材料,Fe-Fe₃C 状态图是分析与研究碳钢与白口铸铁的重要工具。所谓碳钢是指含碳量小于 2.11%的铁碳合金;含碳量大于 2.11%的铁碳合金(其中碳全部或绝大部分以渗碳体形式存在) 称为白口铸铁。

碳钢与白口铸铁在室温时,其平衡状态下组织中的基本组成相均为铁素体与渗碳体。但是由于含碳量及处理不同,它们的数量、分布及形态有很大不同,因此在金相显微镜下观察不同铁碳合金,显微组织也就有很大差异。以下仅涉及实验中用到的钢种:

1. 亚共析钢的显微组织

含碳量小于 0.77%的铁碳合金称为亚共析钢,根据 $Fe-Fe_3C$ 状态图可知,其组织是先共析铁素体和珠光体所组成。用 4%硝酸酒精溶液浸蚀后,在放大倍数不大(小于 $400\times$)的金相显微镜下观察,先共析铁素体呈白亮色,珠光体呈黑色。图 1 为 45 钢的显微组织。

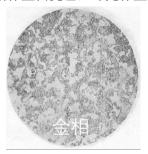
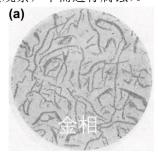


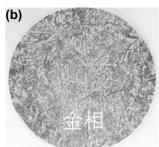
图 145 钢的显微组织

不同含碳量的亚共析钢的显微组织,差别在于铁素体和珠光体量不同(即白色部分和黑色部分的比例不同),随含碳量的增加,铁素体逐渐减少,珠光体不断增多。可以根据白色和黑色部分的比例,估算出钢的含碳量。

2. 灰铸铁

石墨以片状形态存在的铸铁称为灰铸铁。其基体组织有三种:铁素体、珠光体加铁素体、珠光体。图 2 为用 4%硝酸酒精溶液浸蚀后的显微组织(仅仅为观察石墨形态,可抛光后直接观察,不需进行腐蚀)。





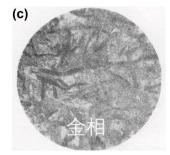


图 2 灰铸铁的显微组织; (a)铁素体基体(b)铁素体加珠光体基体(c)珠光体基体

石墨一般不被腐蚀且较疏松(与金属基体相比),故在金相显微镜下观察为暗黑色的片状。由图可看出,铁素体基体的灰铸铁组织,相当于工业纯铁的组织中分布着片状石墨,珠

光体基体灰铸铁的组织相当于含碳量为 0.77%共析钢组织中分布着片状石墨; 珠光体加铁素体基体的灰铸铁是最常用的灰铸铁, 白色的铁素体大多出现在片状石墨周围。

石墨片愈粗大、数量愈多、愈直、两头愈尖,则灰铸铁的性能就愈差。石墨的大小和数量,与碳、硅含量有关。碳、硅含量愈高,则石墨愈粗大;且数量多。通过孕育处理可使石墨片变得细小,这种铸铁称为孕育铸铁或高强度铸铁。片状石墨一般是由液态合金中直接析出;有时也可通过石墨化退火获得。

基体组织的种类,一般可通过调整化学成分和冷却速度来获得。珠光体基体的灰铸铁由 液态合金直接浇注获得比较困难,一般通过正火处理来达到。

3. 球墨铸铁

石墨呈球状形态存在的铸铁称为球墨铸铁。球墨铸铁的基体也有三种:铁索体、铁素体加珠光体、珠光体。图 3 为铁素体和珠光体基体的球墨铸铁,用 4%硝酸酒精溶液浸蚀后的显微组织。图中暗黑色的球即为球状石墨;球状石墨周围的白色部分为铁素体;其余灰黑色部分为珠光体。

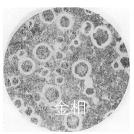


图 3 F+P 基体的球墨铸铁的显微组织

由于石墨呈球状,它对金属基体的割裂作用较小,不仅使铸铁的强度提高,而且塑性和 韧性也有较大改善,其综合机械性能可接近于中碳钢的水平,是诸种铸铁中性能最好者,所 以球墨铸铁是一种优质铸铁。但要获得球状石墨较困难,要用专门装备进行处理。它是在浇 注前,在一定成分的液态合金中加入一定量的球化剂(常用镁或稀土镁合金)和墨化剂(常 用硅铁),使石墨结晶成球状。

球墨铸铁与钢一样,可进行多种热处理,进一步改善和提高性能,故应用广泛,已经代替部分碳钢来制造较重要的零件。球墨铸铁的牌号用"QT"后面加两组数字来表示。前一组三位数表示抗拉强度(单位 MN/m²);后一组二位数表示延伸率。

三、实验内容(含设备、步骤)

实验装置与试样:

- 1. 金相电子显微镜;
- 2. 碳钢和白口铸铁平衡组织、常用铸铁金相试样一套;
- 3. 金相图谱;
- 4. 计算机辅助定量金相分析系统。

实验步骤:

熟悉 NK 计算机辅助定量金相显微分析系统的基本使用方法,利用该系统观察和测量金相试样,测出材料(20、45 号钢)的α相百分含量,球墨铸铁的球化率,石墨大小,灰口铸铁的石墨长度并进行记录。定量分析步骤如下:

(1) 金相摄像:

操作显微镜和金相显微分析系统, 记录图片

(2) 金相定量分析:

对摄像结果进行评级分析, 作为实验结果数据。

("一、实验目的,二、实验原理,三、实验内容"合计篇幅限定2页以内)

四、实验结果

抄录多相含量分析、球墨铸铁分析、灰铸铁分析、蠕墨铸铁的评级表格(每种试样各三次),并依此得出最后评级结果。

根据金相试验报告,将实验结果记录于表中

		内外型沿河10%				
试 样	实验次数	α相百分含量	β相百分含量	理论值 (杠	平均值(%)	
材料	5, 3 <u>1</u> 2 5, 3 <u>1</u> 2	(珠光体) (铁素体)		杆公式)	70	
20	1	24.24	75.76	α: 23.82	α: 24.77	
	2	22.19	77.81	β:76.18	β:75.23	
	3	27.88	72.12			
45	1	54.07	45.93	α: 57.23	α: 54.45	
	2	57.22	42.78	β: 42.77	β : 45.55	
	3	52.06	47.94			
		平均球化率	球化级别	球墨大小、	备注	
		(%)		级别		
QT	1	0.696	5 级	1.64 7 级		
	2	0.716	4 级	1.46 8 级		
	3	0.713	4级	1.59 7 级		
		最长3根石墨	石墨长度级别	石墨形态、	备注	
		平均长度/mm		面积百分比		
				(%)		
НТ	1	21.867	4级 石长18	片状 (A 型)		
				26.24		
	2	24.100	4级 石长18	片状 (A 型)		
				30.43		
	3	25.200	3级 石长38	片状 (A 型)		
				32.59		

五、思考题

1. 在所观察的铁碳合金的组织中,渗碳体有几种形态(可用组织图样表示)?对材料的性能有什么影响?

有条状、粒状、网状等,如下图



图 4 条状渗碳体



图 5 粒状渗碳体



图 6 网状渗碳体

- 一次渗碳体是在铁—碳合金平衡结晶过程中,具有过共晶成分的合金(过共晶白口铸铁)的液相合金冷却到液相线以下时析出的渗碳体。一次渗碳体是从液相里面直接析出的,呈规则的**长条状或颗粒状**,可以提高过共晶白口铸铁的硬度,但降低强度和韧性,增加脆性。
- 二次渗碳体是具有共析成分(含碳量)以上的合金(过共析钢、亚共晶白口铸铁、共晶白口铸铁、过共晶白口铸铁)在缓冷到一定程度时,奥氏体中的含碳量达到饱和,继续降温就会沿奥氏体晶界析出**网状渗碳体**。硬度高、强度低,脆性大,塑性几乎为零,应该尽可能消除。
- 2. 利用铁碳合金平衡状态图的杠杆定律计算 20、45 号钢的组织组成物百分含量,与实验结果对照,分析误差产生的原因。

对于 20 号钢, 含碳量 0.2%

$$w_P = \frac{0.2 - 0.0218}{0.77 - 0.0218} = 0.2382$$
$$w_\alpha = \frac{0.77 - 0.2}{0.77 - 0.218} = 0.7618$$

对于 45 号钢, 含碳量 0.45%

$$w_P = \frac{0.45 - 0.0218}{0.77 - 0.0218} = 0.5723$$
$$w_\alpha = \frac{0.77 - 0.45}{0.77 - 0.218} = 0.4277$$

产生误差的原因:

- (1) 试样的组织组成物并非只有珠光体和铁素体,如低碳钢淬火后也可得到板条状马氏体组织,在珠光体边缘铁素体晶界上也可能有少量三次渗碳体。通过二值化来进行二分类的方法是不准确的。
- (2) 计算机二值化阈值依靠主观判断,照片的对比度和亮度对金相的分类存在干扰,面积的计算存在误差。
- (3) 根据 GB/T 699-2015,20 号钢的含碳量为 $0.17\%\sim0.24\%$,故试样含碳量并非严格确定为 20%,样品实际含碳量值会与通过 20%的理论含碳量计算结果存在误差。
- (4)铁素体的晶粒大小分布不均匀,不同部位的相含量百分比不同,取样次数少带来误差。
- 3. 分析灰铸铁、球墨铸铁和可锻铸铁中石墨形状对铸铁性能的影响。

灰铸铁的片状石墨对基体的割裂严重,在石墨尖角处易造成应力集中,使灰铸铁的抗拉强度、塑性和韧性远低于钢,但抗压强度不低于钢。石墨具有补缩作用、易断屑、润滑性好,灰铸铁具有较好的铸造性能和切削加工性。

球墨铸铁的石墨呈球状,对基体的割裂作用不大,也没有应力集中现象,具有较高的抗拉强度和韧性,力学性能较好,其综合性能接近于钢,但铸造性能差。

可锻铸铁的石墨呈团絮状,对基体的割裂作用较小,因此它的力学性能比灰铸铁高,但 塑性和韧性一般,故名为可锻,实不可锻,且铸造性能差。

4. 根据测量的结果判别石墨级别的大小,分析球化率对材料的力学性能的影响。

综合多次测量结果,本次实验测量得灰铸铁石墨长度级别为4级,球墨铸铁球化级别为4级,球墨大小级别为7级。

石墨呈球状,对基体的削弱作用小,无明显的尖端应力集中,基体强度利用率高。在其他条件相同时,球墨铸铁球化率越高,力学性能越好,抗拉强度、疲劳强度和屈服强度会提高,具有一定的塑性和韧性。

实验二 钢经热处理后不平衡组织的显微分析实验

一、实验目的

- 1. 观察碳钢经不同热处理后的显微组织,深入理解热处理工艺对钢组织与性能的影响。
- 2. 熟悉碳钢的几种典型不平衡组织的形态与特征。
- 3. 观察高速钢的显微组织的特征。

二、实验原理

(1) 碳钢退火的组织

碳钢经退火后的组织是接近平衡状态下的组织,这在实验四已观察过。但过共析钢经球化退火后获得球化体组织(F+颗粒状 Fe₃C),即二次渗碳体和珠光体中的渗碳体都将呈颗粒状。图 7 为 T10 钢经球化退火后,用 4%硝酸酒精溶液浸蚀后的显微组织。图中白色基体为铁素体;白色的颗粒为渗碳体,渗碳体外面黑色的线为铁素体和渗碳体的相界线(被浸蚀呈黑色)。

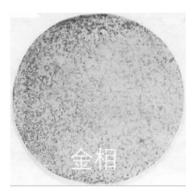


图 7 T10 钢球化退火后的显微组织

(2) 索氏体(S)与屈氏体(T)的显微组织

索氏体和屈氏体均为铁素体与片状渗碳体的机械混合物。索氏体的层片比珠光体细密,故要放大700倍以上才能分辨层片组织。一般金相显微镜的放大倍数下分辨不清,只能观察到黑色形态。图 9 为 45 钢经正火处理后,用 4%硝酸酒精溶液浸蚀后的显微组织(F+S)。该组织与图 8 相比较,其晶粒较细(因冷速较大);其中白色的不规则多边形均为铁素体;图 8 中暗黑色部分为珠光体,而图 9 中黑色部分为索氏体。

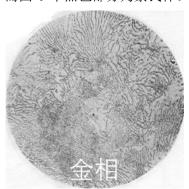


图 8 共析钢的显微组织

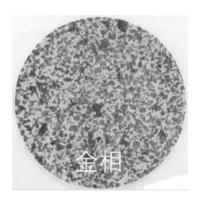


图 945 钢正火后的显微组织

屈氏体的层片比索氏体更细密,在一般的金相显微镜下也无法分辨,只有在电子显微镜下才能分辨其中的层片。

(3) 淬火马氏体的组织形貌

淬火马氏体的形态,根据马氏体中含碳量的不同有板条状马氏体和针(或片)状马氏体 两种。

图 10 为 20 钢 950℃加热水淬后,用 4%硝酸酒精溶液侵蚀后的板条状马氏体的显微组织。由图看出,其组织形态是尺寸较小的马氏体条平行排列成马氏体束,各马氏体面之间的位向差较大。每束马氏体的平面形状象板状,故称板条状马氏体。



图 10 板条状马氏体组织

三、实验内容(含设备、步骤)

实验装置与试样:

- 1. 金相电子显微镜;
- 2. 金相图谱;
- 3. 金相试样一套

实验步骤:

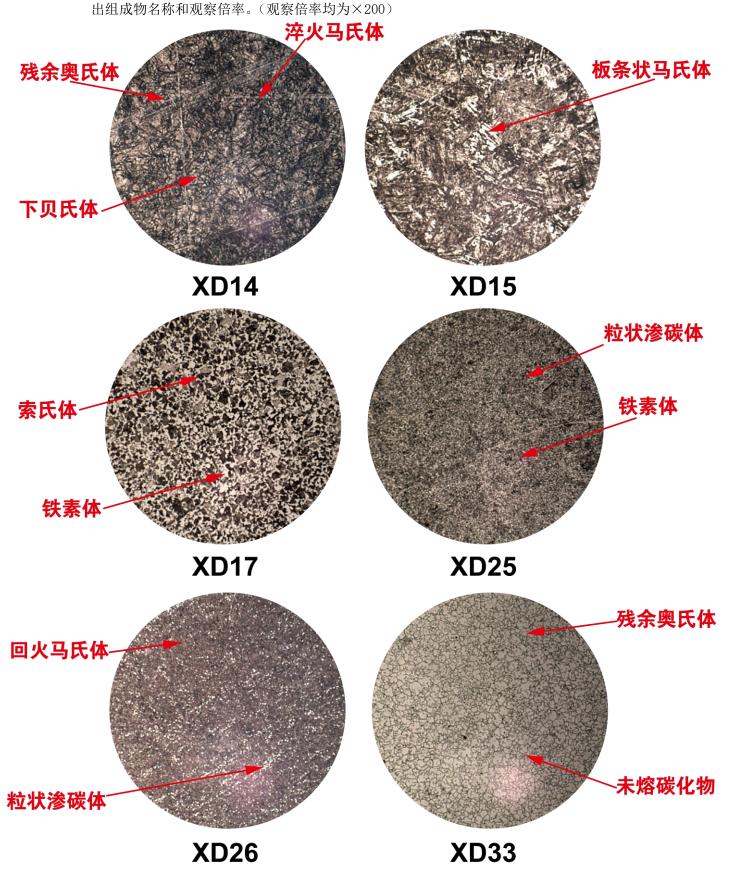
- 1. 领取金相试样一套;
- 2. 在金相电子显微镜下仔细观察各个试样的显微组织特征;
- 3. 在电脑中截取序号为 XD14、XD15、XD17、XD25、XD26、XD33 的显微组织示意图, 并

用引线标注出组成物名称。

("一、实验目的、二、实验原理、三、实验内容"合计篇幅限定2页以内)

四、实验结果

1. 观察各个试样的显微组织特征,画出下列序号为主的显微组织示意图,并用引线标注



2. 观察金相组织,在表中写出以下材料热处理后的组织组成物

	图谱对 照号	试样材料	热处理工艺	浸蚀	显微组织
XD25	п-10	T10	球化退火		球化组织(粒状渗碳体+铁素体)
XD17	П-03	45	正火		铁素体+索氏体
XD13	П-08	Т8	400℃等温水淬	4 %	上贝氏体+板条状马氏体 +残余奥氏体
XD14	П-09	Т8	300℃等温水淬		下贝氏体+板条状马氏体 +残余奥氏体
XD15	П-02	20	淬火	硝	板条状马氏体
	П-12	T12	高温淬火	酸	淬火针状马氏体+残余奥 氏体
XD27	П-13	T12	高温淬火+低温回火	酒	回火马氏体+残余奥氏体
XD26	ш-11	T12	淬火+低温回火	精	回火马氏体+少量残余奥 氏体+渗碳体
XD39	П-14	20	渗碳后缓冷	液	表层:珠光体+网状渗碳体;中间:珠光体;里层: 珠光体+铁素体
XD31	Ш-04	W18 Cr4V	铸态		屈氏体+马氏体+莱氏体
XD32	Ⅲ-05	W18 Cr4V	锻造+退火		索氏体+碳化物
XD33	Ш-06	W18 Cr4V	淬火		隐晶马氏体+残余奥氏体 +碳化物
XD34	ш-07	W18 Cr4V	淬火+三次 560℃回火		回火马氏体+碳化物+少 量残余奥氏体

五、思考题

1. 分析 45 钢分别进行完全退火、正火、淬火与调质处理后的组织及性能。根据实验结果,若发现 45 钢淬火后硬度偏低(与正常淬火后,45 钢应有的硬度相比),如何根据显微组织来判别其硬度偏低的原因?

45 钢淬火后的显微组织为马氏体及残余奥氏体,其中马氏体为浅灰色的板条状或针状, 残余奥氏体为白色部分。由于奥氏体硬度比片状马氏体硬度低,可以将显微组织的马氏体比 例与正常淬火的显微组织比例对比,若马氏体比例明显偏低,则硬度会不足。

硬度偏低的原因可能是 45 钢加热温度偏低出现块状铁素体,或保温时间不足出现条状铁素体组织。组织中奥氏体的碳和合金元素含量不够,甚至组织中还残存着未转变的珠光体或未溶铁素体, 45 钢淬火后没有完全转变成马氏体,导致硬度达不到要求。

热处理	组织	性能	
完全退 火	珠光体和铁素体	硬度降低,塑 性、韧性明显提 高	
正火	珠光体和铁素体(珠 光体组织更细,强度 和硬度更高)	强度、韧性、硬 度和切削性能提 高	
淬火	马氏体(板条+针 状)和残余奥氏体	硬度高,塑性、 韧性差	
调质处 理	回火索氏体	具有良好的综合 力学性能	

2. 比较表中序号 XD26、XD27 试样 T12 的显微组织,分析产生的原因及性能上的差别。

XD26 试样为 T12 钢 760℃加热水冷+180℃回火,得到的组织为回火马氏体和渗碳体; XD27 试样为 T10 钢 1000℃加热水冷+180℃回火,得到的组织为回火马氏体和残余奥氏体

XD26:T12 钢经 760°C加热,温度在 A_{ccm} 以下, A_{c1} 以上,珠光体不完全转换成奥氏体,渗碳体不会全部溶入奥氏体,部分最终以粒状渗碳体存在,这样得到的奥氏体晶粒更为细小,最终钢的耐磨性可明显提高,硬度也较高。

XD27:T12 钢经 1000 [℃]加热,温度超过了 T12 钢的 A_{ccm} ,使其完全奥氏体化,导致渗碳体消失,奥氏体晶粒粗化,淬火后得到粗大针状马氏体,残余奥氏体量增多,硬度和耐磨性降低,脆性增大。