

特 种 鑄 鐵 的 性 能 及 其 应 用

顧 國 鈞 編 寫

辽宁人民出版社

序 言

鑄鐵是機器製造工業中應用最廣泛的一種金屬材料，它不僅具有一定的機械性能，同時具有良好的鑄造性能及減振性，而且成本大大低於其他金屬材料。隨著高強度球墨鑄鐵的迅速發展，鑄鐵在不同工業部門中的用途就更加廣泛了。利用特殊性能的鑄鐵（高強度鑄鐵，耐熱鑄鐵，耐蝕鑄鐵及抗磨鑄鐵等）代替鋼材、合金鋼材及有色金屬製造機器零件，對整個國民經濟有著重大的意義。

1958年，在全面大躍進的形勢下，機械工業在貫徹“以鑄代鍛，以鐵代鋼”的方針方面獲得了極其輝煌的成就。更令人感到興奮的是我國球墨鑄鐵的生產水平及技術水平，都已列入世界先進的行列。很多重要產品的零件（如柴油機曲軸，大型軋輶，汽輪機的轉子等），都用球墨鑄鐵製造，不僅解決了鋼材供應緊張的局面，同時為機械工業飛躍發展提供了良好的條件。為了更廣泛更全面地貫徹“以鑄代鍛，以鐵代鋼”的方針，我們收集了國內外有關這方面的資料及經驗，編寫成這本書，以使工廠廣大設計人員、工藝人員、工人及管理干部了解鑄鐵的特殊性能，從而將鑄鐵更廣泛地應用到生產上去，為國家節省更大量的鋼材。

本書可供工廠設計人員、工藝人員、工人及管理干部作參考之用。對農村人民公社中的工廠工作人員也有幫助。

由於時間倉促，再加上編者的水平很低，經驗缺乏，誠懇希望廣大讀者多加指正和批評。

最後，對叶宜男同志在金相圖片方面的幫助，表示感謝！

編 者

1959年7月

目 录

序 言

第一章 鑄鐵的分类 1

第二章 高强度球墨鑄鐵 3

- (一) 球墨鑄鐵規格 3
- (二) 球墨鑄鐵在常溫下的機械性能 5
- (三) 球墨鑄鐵在高溫時的機械性能 13
- (四) 球墨鑄鐵的使用性能 21
- (五) 球墨鑄鐵的應用範圍 37

第三章 耐熱鑄鐵 41

- (一) 耐熱鑄鐵的概念 42
- (二) 鋁合金鑄鐵 44
- (三) 硅合金鑄鐵 48
- (四) 高硅球墨鑄鐵 51
- (五) 高鉻鑄鐵 56
- (六) 其他類型的耐熱鑄鐵 59
- (七) 提高鑄鐵耐熱性的方法 61

第四章 耐蝕鑄鐵 64

- (一) 鑄鐵腐蝕的概念 65
- (二) 低合金鑄鐵 66
- (三) 高硅鑄鐵 69
- (四) 硅鉬鑄鐵(抗氯鑄鐵) 73
- (五) 奧氏體鑄鐵 74
- (六) 耐酸球墨鑄鐵 76
- (七) 防止鑄件腐蝕的方法 80

第五章 抗磨鑄鐵 84

- (一) 鑄鐵磨損的概念 84

(二) 抗磨鑄鐵的種類	86
(三) 片狀石墨的抗磨鑄鐵	86
(四) 退火石墨的抗磨鑄鐵	93
(五) 球狀石墨的抗磨鑄鐵	97
(六) 提高鑄鐵件抗磨性的方法	101
第六章 无磁性鑄鐵	106
(一) 錫錳無磁性鑄鐵	107
(二) 錫銅無磁性鑄鐵	108

附 录 不同类型鑄鐵的金相图片

第一章 鑄鐵的分类

鑄鐵的种类很多，因此对鑄鐵分类的方法也各有不同。有的是根据鑄鐵的基体組織进行分类的，也有的是按照其化学成分、用途及其性質进行分类的。正确地合理地将鑄鐵进行分类，对系統地了解鑄鐵及应用鑄鐵有极大的帮助。現在鑄鐵一般的分类方法大致有如下几种：

(一)按照基体組織，鑄鐵可分为：

- 1) 灰口鑄鐵：它的特点是基体組織中存在石墨而无渗碳体；
- 2) 白口鑄鐵：其特点是基体組織中存在渗碳体而无石墨；
- 3) 冷硬鑄鐵：其特点在基体組織中同时有自由渗碳体和石墨存在。渗碳体出現在鑄件冷却速度最快的地方，亦即鑄件的表面层，而石墨則出現在冷却速度最慢的地方，即鑄件的內部；
- 4) 可鍛鑄鐵：它是由白口鑄鐵退火而得，因此在它的基体組織中，虽无自由渗碳体，但出現退火状的石墨；
- 5) 球墨鑄鐵：它的特点是基体組織中，石墨夹杂物的形状呈为圓球状。

(二)按照制造工艺，鑄鐵可分为：

- 1) 普通(未变質)的鑄鐵：其中包括灰口鑄鐵、白口鑄鐵、冷硬鑄鐵及不进行变質处理的可鍛鑄鐵等；
- 2) 变質鑄鐵：其中包括加硅鈣或硅鐵进行孕育处理的孕育鑄鐵，加镁及镁合金或其他球化剂处理的球墨鑄鐵等。

(三)按照化学成分，则可分为：

- 1) 非合金成分的鑄鐵（在鑄鐵中除了一般含量的碳、硅、錳、

磷、硫元素外，不含有其他合金元素）；

2) 合金成分的鑄鐵（在鑄鐵中含有高含量或一定量的某种元素或合金元素。其中包括硅鑄鐵、鋁鑄鐵、鉻鑄鐵、錳銅鑄鐵以及鎳鑄鐵等）。

(四)按照用途，可分为：

- 1) 由灰口鑄鐵制成的机器制造的鑄件；
- 2) 由可鍛鑄鐵制成的韧性較高的鑄件；
- 3) 由冷硬鑄鐵制成的表面硬度較高的鑄件；
- 4) 由合金鑄鐵制成的某些性能特別高的鑄件；
- 5) 由球墨鑄鐵制成的鑄件。

(五)按照性能，鑄鐵可分为：

- 1) 高强度鑄鐵（如球墨鑄鐵）；
- 2) 耐热鑄鐵（如硅鑄鐵、鋁鑄鐵、鉻鑄鐵、鎳鑄鐵以及高硅球墨鑄鐵等）；
- 3) 耐蝕鑄鐵（如高硅鑄鐵、高鉻鑄鐵及硅銅鑄鐵和耐酸球墨鑄鐵等）；
- 4) 磁性鑄鐵；
- 5) 无磁性鑄鐵（如鎳錳鑄鐵及錳銅鑄鐵等）；
- 6) 高导电率鑄鐵（如奧氏体鑄鐵及高鉻鑄鐵）；
- 7) 抗磨鑄鐵（如 СЧЦ—1, СЧЦ—2, 鈦銅鑄鐵、銅可鍛鑄鐵、鈦錳可鍛鑄鐵以及球墨鑄鐵等）。

本书的任务是按照性能的分类来介紹不同种类鑄鐵的特殊性能，并简单叙述各种鑄鐵的生产工艺。以进一步了解鑄鐵所具有的特殊性能，从而将不同种类的鑄鐵更加广泛地恰如其分地应用到不同工业部門去，节省大量的鋼材，并保証机械工业更迅速地向前飞跃发展。

第二章 高强度球墨鑄鐵

高强度球墨鑄鐵是近十几年发展的一种新穎的金屬材料。不論在机械性能方面，耐磨性，耐热性，減振性，焊接性及压力加工性能方面，都很优秀，接近鋼甚至超过鋼。因此在近代机器制造工业及其他工业部門中，正在高速度地发展这种材料。

(一) 球墨鑄鐵規格

在实际生产上，球墨鑄鐵按照其基体組織，基本上可分为两大类。一类是以珠光基体为主的球墨鑄鐵，这类鑄鐵具有較高的机械性能及高的耐磨性，但延伸性差一点。另一类是以純鐵基体为主的球墨鑄鐵，这类鑄鐵的韌性(延伸率及冲击值)較好，但机械性能及耐磨性比前者为低。而所有球墨鑄鐵的規格都是以上述两种基体为基础，根据其抗拉強度及延伸率加以規定的。

(1) 苏联的球墨鑄鐵規格：

苏联目前在工业上采用的球墨鑄鐵国家标准(GOST 7293—54)共有五种規格，列于表1。

表 1

鑄鐵規格	机 械 性 能(不小于)				
	抗拉強度 公斤/公厘 ²	屈 伏 限 公斤/公厘 ²	延 伸 率 %	冲 击 韌 性 [*] 公斤·公尺/公分 ²	布 氏 硬 度 H _B
ВЧ 45-0	45	36	—	—	187—255
ВЧ 50-1.5	50	38	1.5	1.5	187—255
ВЧ 60-2	60	42	2.0	1.5	197—269
ВЧ 45-5	45	33	5.0	2.0	170—207
ВЧ 40-10	40	30	10.0	3.0	156—197

* 除ВЧ40-10鑄鐵規格采用10×10公厘沒有切口的試样外，其他都用正方形截面20×20公厘沒有切口的試样測定。

表中所列数字是最小的机械性能数值。前三种規格(ВЧ45—0, ВЧ 50—1.5, ВЧ60—2)基本上属于珠光基体的球墨鑄鐵。后二种規格,一般常要經過正常化处理。ВЧ45—5 和 ВЧ40—10是属于純鐵基体球墨鑄鐵,实际上需要經過退火才能达到表中所列的性能。

(2) 美国的球墨鑄鐵規格:

据一些資料介紹,目前美国的球墨鑄鐵規格有如下几种:

表 2

鑄鐵牌号	热处理条件	最 小 性 能				
		抗 拉 强 度		屈 伏 限		延 伸 率
		PSI	公斤/公厘 ²	PSI	公斤/公厘 ²	%
.....	退火后	60,000	38.0	40,000	25.5	15
120—90—02	正火或油淬并回火后	120,000	76.0	90,000	57.0	2
100—75—04	热处理后	100,000	63.5	75,000	48.0	4
85—60—06	正火并回火后	85,000	54.0	60,000	38.0	6
80—60—03	鑄态或热处理后	80,000	51.0	60,000	38.0	3
60—45—10	退火后	60,000	38.0	45,000	29.0	10
60—40—18	退火后	60,000	38.0	40,000	25.5	18

除了上述規格外,美国还有一些标准(如美国自動工程学会的航空材料規格,陸軍炮兵的軍用規格,美国海軍的船用規格及其他一些民用規格等)。美国的球墨鑄鐵規格与苏联的标准相比有一个区别,把鑄态与热处理的球墨鑄鐵严格加以分开。

(3) 我国的球墨鑄鐵規格(草案):

我国的球墨鑄鐵規格(草案)已由第一机械工业部机械制造与工艺科学院鑄造研究所拟訂,并在1958年全国球墨鑄鐵會議上作了討論,还未正式公布实施,正在各厂試典,其所包含的規格,列于表3。

表 3

鑄鐵牌號	機械性能			
	抗拉強度 公斤/公厘 ²	延伸率%	衝擊韌性 [*] 公斤·公尺/公分 ²	布氏硬度H _B
QZ* 40—15	40	15	4	142—185
QZ 40—10	40	10	3	156—197
QZ 45—5	45	5	2	170—207
QZ 45—0	45	—	—	187—225
QZ 50—3	50	3	2	197—219
QZ 55—2	55	2	1	207—262
QZ 60—2	60	2	1	227—289

* QZ 系球墨鑄鐵的漢語拼音 Qiumo Zhuite 二字的字頭。

** 牌號QZ40—15, QZ 40—10, QZ45—5的鑄鐵採用截面尺寸為 $10 \times 10 \times 55$ 公厘沒有切口的試樣外，其余牌號用截面尺寸為 $20 \times 20 \times 110$ 公厘沒有切口的試樣。

(二) 球墨鑄鐵在常溫下的機械性能

球墨鑄鐵在近代所以被人們重視，正因為它具有很高的機械性能，因此有人把這種鑄鐵稱為高強度球墨鑄鐵，是有一定道理的。

實踐證明，球墨鑄鐵在鑄態時的抗拉強度約在 $45 \sim 70$ 公斤/公厘²範圍內（有時會超過70公斤/公厘²）。比普通鑄鐵、孕育鑄鐵及可鍛鑄鐵大一倍以上。延伸率 $\delta_s = 2 \sim 6\%$ 。如果將球墨鑄鐵經過正火處理或淬火回火後，抗拉強度可達到100公斤/公厘²以上。如果將球墨鑄鐵經過退火，則延伸率可達到20%以上。

高強度球墨鑄鐵在 $+20^\circ\text{C}$ 靜負荷時的性能列於表4。

從表中可以看出，球墨鑄鐵在常溫時的抗拉強度接近鋼甚至超過鋼；而比普通灰鑄鐵（ $\text{C}4 21 \sim 40$ ）大 $1 \sim 2$ 倍以上。雖然其延伸率和斷面收縮率比鋼為遜色，但它比普通灰鑄鐵大為優越。在常溫時高強度球墨鑄鐵的抗彎強度、抗壓強度和抗剪強度也是很高的。

到目前發現，高強度球墨鑄鐵具有很優越的性能。在常溫下的

屈伏点很令人满意。根据实验得出的结论，在相同的抗拉强度条件下，高强度球墨铸铁的屈伏点高于一般碳素钢。因为铸钢的屈伏点与抗拉强度之比约为 $0.4\sim0.5$ ，而高强度球墨铸铁屈伏点与抗拉强度之比值为 $0.7\sim0.8$ 。这也就给高强度球墨铸铁代用钢提供了可靠而充分的条件。虽然铸钢的延伸性能较高，但当达到屈伏点时就要产生永久变形，那时零件也就不能再继续工作了。如果用珠光基体的球墨铸铁代替铸钢件，按照其屈伏点计算则可将机器的重量减轻一倍。如果按照纯铁基体球墨铸铁的屈伏点计算时，也可将机器的重量减轻约15%。这就充分地显示出球墨铸铁卓越的性能，并提供了宝贵的設計依据，从而也証明用球墨铸铁代替钢件是完全可能的，并能减轻机器的重量。

表5所示苏联中央机器制造与工艺科学研究院(ЦНИИТМА III)，研究的铸钢和铸铁(包括各种牌号的球墨铸铁及灰铸铁与可锻铸铁)的各种机械性能与抗拉强度的比值。

从表中可以很清楚地看出，任意一种牌号的球墨铸铁，其屈伏点与抗拉强度的比值 $\sigma_0.2/\sigma_b$ 都要比退火后的铸钢及可锻铸铁为高。

为了进一步说明球墨铸铁的屈伏点，将它与很多结构材料作了比较，并计算出各种材料的构造参数(单位强度)，其结果列于表6。

表 4

高强度球墨铸铁的静负荷性能

牌 号	金屬基体 組 織	熔 化 設 备	毛坯 狀 态	抗拉試驗(試棒直徑6公厘)			硬度 σ_s^b 公 斤/ 公 厘 ²			抗彎試驗(試 樣直徑10公 厘)			抗壓試驗(試 樣直徑13公 厘)			抗剪試驗 (試 樣直 徑) 76公 厘 ² 公 斤/ 公 厘 ²			換形強 度 (試 樣直 徑) 10公 厘) 0.09 公 斤/ 公 厘 ²				
				$\sigma_{0.2}$ 公 斤/ 公 厘 ²	σ_b 公 斤/ 公 厘 ²	4%	H _B	195	1.6	195	41.0	—	—	53.8	79.0	—	—	—	—	—	—		
B440-10	純鐵体的	電爐	退火	44.0	54.2	18.3	24.9	207	—	—	—	—	—	53.8	79.0	—	—	—	—	—	43.5		
	珠光体—樹 鐵体的	冲天爐	鑄态	44.0	57.0	2.2	5.1	247	66.4	1.6	195	41.0	—	—	78.6	47.3	—	—	—	—	—	—	
		冲天爐	鑄态	46.2	61.0	1.4	—	250	90.1	2.2	—	—	—	—	75.7	53.7	—	—	—	—	—	—	
		冲天爐	鑄态	37.2	60.8	2.6	—	250	79.2	2.5	213	51.0	—	—	93.5	—	—	—	—	—	—	—	
		電 爐	鑄态	44.4	53.4	5.1	6.7	220	72.8	2.5	222	57.0	52.2	52.2	75.9	44.2	—	—	—	—	—	—	
B450-1.5	珠光体的	冲天爐	正 火	62.6	68.1	3.3	3.8	330	77.3	2.2	210	50.0	—	—	82.0	—	—	—	—	—	—	—	
		冲天爐	正 火	57.2	68.0	1.0	4.5	295	104.1	2.7	215	45.0	73.1	94.0	51.6	—	—	—	—	—	—	—	
		電 爐	正 火	65.0	71.0	0.6	—	370	79.0	1.4	—	—	67.2	—	—	70.5	52.4	—	—	—	—	—	—
		電 爐	鑄态	60.1	58.0	0.9	—	285	93.2	2.0	188	45.0	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
B460-2	珠光体的	珠光体的	電 爐	49.0	70.4	4.9	—	255	89.8	2.6	205	50.0	—	—	91.0	50.1	—	—	—	—	—	—	
		珠光体的	電 爐	49.0	81.5	3.6	6.1	278	121.0	3.7	223	44.0	—	—	107.8	50.1	—	—	—	—	—	—	
CT45	珠光体—鐵 體的	電 爐	鑄态	36.3	59.0	35.5	57.8	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
C421-40	珠光体的	冲天爐	鑄态	—	32.4	—	—	255	34.1	1.1	90	—	—	—	—	20.8	—	—	—	—	—	—	

表 5

材 料	$\sigma_{0.2}/\sigma_b$	$\sigma^3 b/\sigma_b$	b_{max}/σ_b	σ_{-b}/σ_b	τ_b/σ_b	σ_{-1}/σ_b	σ_b/H_B
ВЧ45—0	0.72	1.5	1.40	3.5	1.1	0.36	0.21
ВЧ 50—1.5	0.78	1.8	1.30	3.3	1.0	0.33	0.23
ВЧ 60—2	0.73	1.8	1.18	2.8	1.0	0.35	0.26
ВЧ 45—5	0.80	—	1.24	—	1.0	0.37	0.23
ВЧ 40—10	0.64	—	—	—	—	—	0.28
可锻鑄鐵	0.5—0.6	—	—	2.5—3.5	1.0	0.35	—
鑄鋼(退火后)	0.35—0.5	—	—	—	0.9—0.7	0.5—0.4	0.25
灰鑄鐵	—	1.65	—	3.5—4.0	1.1	0.47	0.2—0.15

备注: $\sigma_{0.2}$ —抗拉屈伏点; $\sigma^3 b$ —抗弯强度; b_{max} —楔形强度。

σ_{-b} —抗压强度; τ_b —抗扭轉强度; σ_{-1} —疲劳强度; σ_b —抗拉强度。

从表 6 看出, 球墨鑄鐵的屈伏点除了比鍛造合金鋼 ($30 \times 17CA$) 差以外, 比表中所列的其他材料(鑄鋼, 可锻鑄鐵, 孕育鑄鐵, 青銅和黃銅等)均优越。而且选择材料用的单位强度也很高, 因此是很良好的結構材料。正由于这个緣故, 所以目前球墨鑄鐵正在被人們应用到要求更高和更加重要的零件上去。

在实际生产上, 很多零件都不是仅仅受靜載荷的作用, 因此討論球墨鑄鐵的冲击韌性很有必要。到目前为止, 据手头現有的資料看来, 对这个問題的研究还是很不够的, 因此有关这方面的資料还很缺乏。球墨鑄鐵在常温时的冲击韌性大大高于普通鑄鐵。如果成分控制适当, 其冲击韌性可达到15公斤·公尺/公分²。在一般情况下也可达到1~5公斤·公尺/公分²。苏联中央机器制造与工艺科学研究院在常温下所进行的球墨鑄鐵冲击韌性試驗結果列于表 7。

表 6

材 料 名 称	抗 拉 强 度 公 布 / 公 厘 ²	屈 伏 点 公 布 / 公 厘 ²	单 位 强 度*	
			按 强 度 极 限	按 屈 伏 点
普通灰铸铁	20	—	2.6	—
片状石墨的孕育铸铁	30	24	4.0	3.2
珠光体球墨铸铁	60	42	8.1	5.7
珠光体—纯铁体球墨铸铁	55	44	7.7	6.2
纯铁体球墨铸铁	45	27	6.3	3.8
可锻铸铁	40	28	5.4	4.3
铸 钢	50	25	6.4	3.2
锻 钢 (30×FCA)	120	92	15.4	11.6
铜青钢	20	9	2.4	1.1
特殊青钢	40	30	4.8	3.6
压力加工的黄铜	30	13	3.6	1.6
铸造黄铜	40	23	4.8	2.8
硬 铝	45	26	15.0	8.7

* 单位强度在此表示材料的强度极限(或屈伏点)对其比重的比值。

温度20°C时球墨铸铁的冲击韧性

表 7

牌 号	金 属 基 体 组 织	无缺口试样的冲击韧性 (公斤·公尺/公分 ²)
B4 50—1.5	珠光体——纯铁体	0.8—1.0
B4 60—2	珠光体	4.6
B4 40—10	纯铁体	2.4*

— * 用光滑试样测定的该爐号冲击韧性是非典型纯铁体球墨铸铁。而典型纯铁体球墨铸铁在适当的成分下具有很高的冲击值(约10公斤·公尺/公分²)。

根据一些资料介绍,球墨铸铁在某些情况下,其冲击韧性是很低的,甚至不超过0.5公斤·公尺/公分²。而这样低的冲击值与这种铸铁的塑性(延伸率)及其组织或化学成分无关。曾经发现某一爐号的试样延伸率很高而冲击值仍很低,如 $\sigma_b = 51$ 公斤/公厘², $\delta = 21\%$, $A_e =$

0.5 公斤·公尺/公分²。因而有人認為球墨鑄鐵可能具有一种特殊的脆性，此种脆性从本質上看来和鋼的回火脆性和可鍛鑄鐵的“白斷口”相类似。球墨鑄鐵的脆性将随着温度的变化而改变，这点将在后面談到。因此球墨鑄鐵只有在韌性状态才具有較高的冲击韌性。在常溫时球墨鑄鐵不处在脆性状态的范围内，因此其冲击韌性仍大大高于普通鑄鐵。实践及試驗證明，只要成分(硅，磷，錳)控制适当，可以获得高的冲击值，国内很多工厂在生产条件下所获得的冲击韌性已証实了这一点。

由于球墨鑄鐵正在日益广泛地应用在发动机上承受交变負荷的重要零件，因而引起人們对球墨鑄鐵的疲劳强度作一系列的研究。

球墨鑄鐵的疲劳强度一般是以 $\frac{\sigma_{-1}}{\sigma_b}$ 和 $\frac{\tau_{-1}}{\sigma_b}$ 之值来表示。表 8 所列是各种鑄鐵的弯曲疲劳强度 (σ_{-1}) 和扭轉疲劳强度 (τ_{-1}) 之数值。

表 8

指 标 标	灰 鑄 鐵	孕育 鑄 鐵	純鐵体球墨 鑄 鐵	珠光体球墨 鑄 鐵
抗拉强度 σ_b (公斤/公厘 ²)	12—24	28—38	42—44	56—64
对称弯曲疲劳强度 σ_{-1} (公斤/公厘 ²)	7—14	12.5—16	15—17	23—25
对称扭轉疲劳强度 τ_{-1} (公斤/公厘 ²)	6.5—13	12—14	—	18—20
σ_{-1}/σ_b	0.58	0.45—0.42	0.38—0.36	0.41—0.39
τ_{-1}/σ_b	0.54	0.43—0.37	—	0.33—0.31
减振性 %	19	16	4—5	4—5

从上表可以看出，随着靜结构强度的升高其疲劳强度也随着緩慢地增加。因为球墨鑄鐵对缺口的敏感性由于改善了石墨的形状及提高了强度，故比灰鑄鐵要增大。但是其疲劳强度的絕對值仍然比普通灰鑄鐵大 0.5~1 倍，因而在交变負荷作用下的抗力也隨而增加。

但是應該指出的，在交变負荷工作下的零件，大部分都存在应力集中（如钻孔，油眼，沟槽等），再加上球墨鑄鐵很易产生一些缺陷，降低球墨鑄鐵的疲劳强度。因而进一步研究球墨鑄鐵有应力集中的弯曲及扭轉疲劳强度，更能切实符合零件实际工作的条件。

表 9 所列是球墨鑄鐵与其他材料的有缺口弯曲疲劳强度之比較。

表 9

材 料	抗 拉 强 度 公斤/公厘 ²	反復弯曲疲劳强度公斤/公厘 ²		有缺口疲劳强度 与抗拉强度之值 (σ ₋₁ /σ _b)
		无 缺 口	有 缺 口	
鐵 鋼	52.8	34.4	21.1	0.4
	62.0	—	15.2	0.25
鐵 造 合 金 鋼	65.1	33.3	18.0	0.275
	90.1	51.2	24.8	0.276
鑄 造 合 金 鋼	124.8	66.3	27.3	0.22
	100.1	30.2	20.1	0.20
普 通 鑄 鐵	131.8	36.4	24.8	0.186
	34.1	12.4	12.4	0.365
球 墨 鑄 鐵 (鑄 态)	32.3	12.7	11.0	0.392
	71.0	29.4	20.8	0.294
球 墨 鑄 鐵 (熱 处 理)	62.7	28.7	16.3	0.260
	47.6	22.4	13.15	0.308
	60.0	24.8	13.85	0.28

从上表可以很清楚地看出，在动负荷作用下，以鑄造合金鋼为最不經濟，有缺口的疲劳强度与抗拉强度之比值最小，而球墨鑄鐵与一般鐵鋼接近，因而在机械性能相仿的情况下代替交变負荷作用下的鐵鋼件是完全可能的。

苏联中央机器制造与工艺科学研究院研究的球墨鑄鐵，反复对称疲劳强度，其結果如图 1 所示。

根据研究指出所有球墨鑄鐵的試樣对于圓弧缺口的敏感性都比 CT 45 号鋼为小。而当进行压套疲劳試驗时，应力集中显著增加，此时所有牌号的球墨鑄鐵試樣其疲劳强度降低值(15~19%)比 CT 45 号鋼(42%)小 1 倍左右。因此虽然在光滑試樣时，CT 45 号鋼的 疲劳强度比球墨鑄鐵略高，但是在带孔、带肩及同时带肩、带孔的試樣中，由于鋼对缺口敏感性大，故其疲劳强度降低很快。所以在实用情況下，球墨鑄鐵的优越性就更显著了，它的弯曲疲劳强度并不次于 CT 45 号鋼(見表 10 所列)。

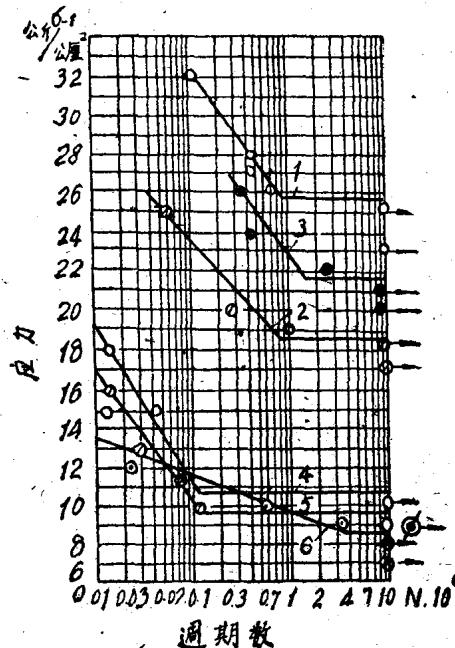


图 1 正火的 BЧ 60-2 (曲线 1, 2, 3) 和灰鑄鐵試样的抗弯曲疲劳强度曲綫
1 和 4—光滑試樣, 2 和 5—帶圓角缺口試樣, 3—壓套試樣, 6—帶小半徑沟槽試樣。

表 10

材料类别	交变弯曲的疲劳强度 公斤/公厘 ²							
	光滑試樣		光滑带孔試樣		带肩試樣		带肩带孔試樣	
純铁体球墨鑄鐵	22.5	100%	19.5	86.6%	16.7	74.2%	15.5	68.82%
球体球墨鑄鐵	25.5	100%	20.5	80%	17.2	67.5%	15.5	60.8%
CT 45 号鋼	30.5	100%	21.5	73.77%	19.5	63.82%	15.5	50.8%

球墨鑄鐵在扭轉时的疲劳强度比弯曲試驗时更为良好，根据研究指出，BЧ 50~1.5 和 BЧ 60~2 高强度球墨鑄鐵带缺口的試

样，其反复扭轉疲劳强度比 CT-45 号鋼提高 20~60%，比灰鑄鐵提高了 110~190%。因此从疲劳强度的观点看来，用球墨鑄鐵代用一些在交变負荷下工作的鋼件（如曲軸等）是安全可靠的。

当然还有一些零件不仅在交变負荷下工作，还承受某些介質的腐蝕，因此对材料的疲劳强度可能有所影响。

截止目前，对鑄鐵的腐蝕—疲劳强度的研究很少。关于苏联中央机器制造与工

艺科学研究院在这方面的研究結果如图 2 所示。从图中可以看出，反复弯曲試驗时，海水介質使球墨鑄鐵的疲劳强度大为降低。

(三) 球墨鑄鐵在高温时的机械性能

在扩大球墨鑄鐵的用途时，进一步来研究球墨鑄鐵在高温时的机械性能是很大的意义。因为現代很多机器零件不仅要承受很大的不同类型的負荷，同时还要在很高温度下进行工作，尤其用球墨鑄鐵代用一些耐热合金鋼件时更有实际的价值。

到目前为止，国内外研究工作者对球墨鑄鐵的高温性能很感兴趣，同时正在进一步研究及探索。根据已經发表的資料指出，球墨鑄鐵在高温时不仅減少了生长，提高了抗氧化性，同时还具有很高的机械性能。关于球墨鑄鐵耐热性的問題，很多資料上的研究結果不太一致。Б.С. 米里曼(Мильман)指出，高强度球墨鑄鐵加热至 500°C

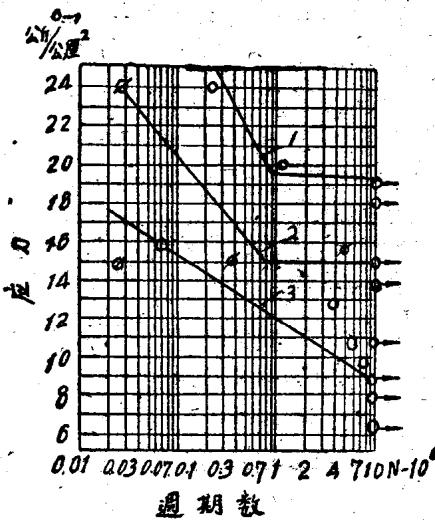


图 2 BЧ50-1.5 高强度鑄鐵循环弯曲疲劳强度曲线
試驗介質：1—空气；2—流水；3—3% 食盐溶液。