

# 可 鍛 鑄 鐵

洪 鍾 徽\*

## 1. 緒 論

本是 鑄鐵이란 鋼鐵基地에 遊離炭素인 黑鉛이 混在된 것이므로 基地組織은 鋼鐵에 準하게 되므로 鑄鐵 特有한 點은 黑鉛의 形狀, 微細度 및 分布에 있다.

이렇게 생각할때 鋼鐵보다 炭素量을 많이 含有시켜複雜한 物件를 量產할 수 있는 鑄造性을 높이고 反面 이 不純物格인 黑鉛存在 때문에 鑄鐵의 가장 致命的인 強度低下와 脆弱性을 招來하게 될 것이다.

따라서 強度 向上과 脆性減少가 바로 鑄鐵材質 改善策이다. 이中에서 脆性을 減少시켜 可鍛性을 附與하자는 것이 바로 可鍛鑄鐵을 誕生시키게 한 驅動力이다. 平凡한 常識으로 生覺해보면 鑄鐵의 特性인 鑄造性을充分히 살리고 또한 可鍛性을 나타나게 하여야 하므로 自然히 热處理에 의해서 基地組織을 헤라이트 乃至는 파라이트化 시키면 된다는 것은 自明한 것이다.

可鍛鑄鐵의 原價는 거의 大部分이 이 热處理에 의해 左右되며 热處理時間短縮이 가장 큰 當面課題이다.

可鍛鑄鐵 製造過程을 考察해 보면 鑄鐵을 脱炭에 의해 鋼鐵로 만드는 白心可鍛鑄鐵과 鑄鐵中の  $Fe_3C$ 를 黑鉛化에 의해 matrix를 ferrite化하는 黑心可鍛鑄鐵로 나눠지게 된다.

前記한 바와 같이 白心可鍛鑄鐵은 純全한 脱炭反應이며

即  $C = C_0 \operatorname{erf}\left(\frac{x}{2\sqrt{Dt}}\right)$ 로 나타난다.

여기서  $C_0$ : 白銑의 炭素濃度

$D$ : 热處理溫度에서의 炭素擴散係數

$t$ : 热處理時間

$x$ : 表面부터 複어진 거리

erf: Gibbs의 誤差函數

$C$ : 上記條件下에서의 炭素濃度

로 되어 温度가 높으면 炭素의 擴散係數  $D$ 가 커져서 ( $D = D_0 e^{-\frac{Q}{kT}}$ )  $C$ 는  $C_0$ 보다 顯著히 작어지고 또 時間  $t$ 가 커져도 같은 效果가 되어 脱炭反應이 活潑해지므로 可鍛化가 잘 進行된다.

上式에서  $x$ 가 커짐에 따라 脱炭濃度가 작은 것을 말한다. 即 白心可鍛鑄鐵製品에서는 두터운 物件 即  $x$ 가 큰 場所의 脱炭은 제대로 되지 않는다는 것을 나타내주고 있으며 이것은 白心可鍛鑄鐵品은 自然히 두께의 制限을 받게 된다는 것을 暗示하고 있는 것이다.

다음 黑心可鍛鑄鐵의 境遇는 黑鉛化에 의한 것이며 黑鉛化의 機構는 첫째로 遊離  $Fe_3C$ 가 austenite에 溶解되고 둘째로 過飽和된 austenite로부터 黑鉛이 析出하는 過程이다.

따라서 前者의 反應이 빨리 일어나기 위해서는 austenite와  $Fe_3C$ 와의 接觸面積이 커야한다. 이터기 위해서는 白銑製造時 凝固速度를 빨리해서 微細化시켜야 한다. 따라서 實際的으로는 生砂型보다 冷却能이 큰  $CO_2$ 鑄型에 鑄込하면 더욱 效果的이다.

析出段階에서는 温度가 높을수록 黑鉛化時間이 短縮된다.

實際로 現場에서 热處理時間을 短縮시키는 方法은 다음 두 方法에 의하는 것이 좋다.

첫째는 爐內霧圍氣調節에 의한 裸燒鈍에 의해 热効率을 높이는 方法과 둘째로 特殊元素添加로서  $Fe_3C$ 分解를 促進시켜 热處理時間을 短縮시키는 方法等이 있다.

外國에서 하고 있는 組成과 热處理方法을 紹介하면 表 1과 같다.

热處理爐는 大部分이 連續爐이고 燃料는 第一段黑鉛化에서 自然 gas로, 第二段黑鉛化때는 電氣로 하고 있으며 爐內霧圍氣調節에 의한 裸燒鈍을 하고 있다.

우리나라의 境遇는 热處理爐內霧圍氣가 酸化性이기 때문에 燃料 pot를 使用하게 되며 製品이 爐內溫度에 到達되기까지는 相當한 時間을 要하여 热効率이 大端하나쁘다.

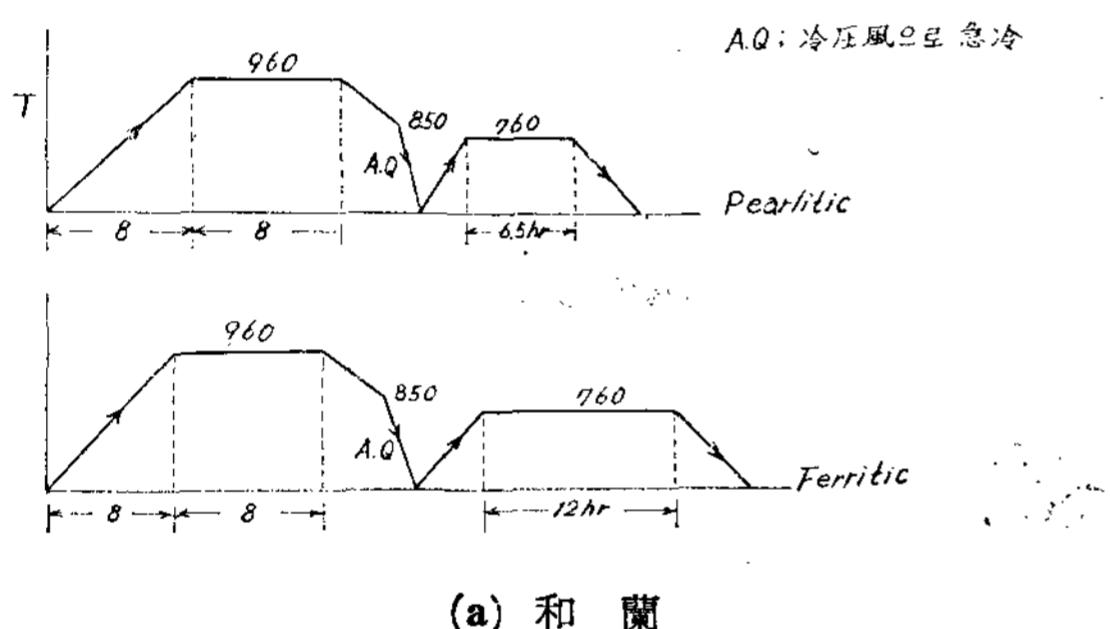
\* 高麗大學校 工科大學 教授

〈表 1〉 各國의 可鍛鑄鐵 化學 組成

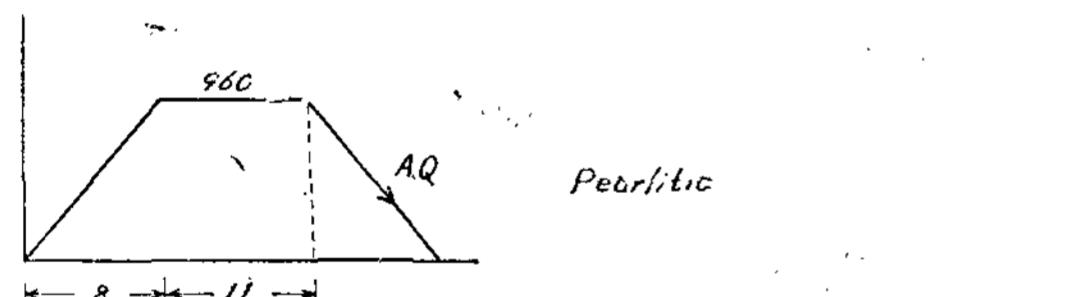
組 成 國 別	C	Si	Mn	P	S	Bi	B	鑄込溫度 (°C)
美 德 蘭 律	2.55~2.75	1.2~1.4	0.4	0.05	0.4	0.001	0.0015	1450
獨 逸	2.65	1.32	0.55	0.06	0.16	0.001	0.004	1560
日 本	2.3~2.5	1.0~1.2	0.3~0.4	<0.03	0.09~0.11	Cr<0.03	<0.0005	1500

日本에서는 木炭變成爐에서 CO gas에 의해 爐內雰圍氣를 調節하고 있다. 또 歐羅巴에서는 各種 gas燃料를 燃燒시켜 이때의 N<sub>2</sub> gas를 利用한다.

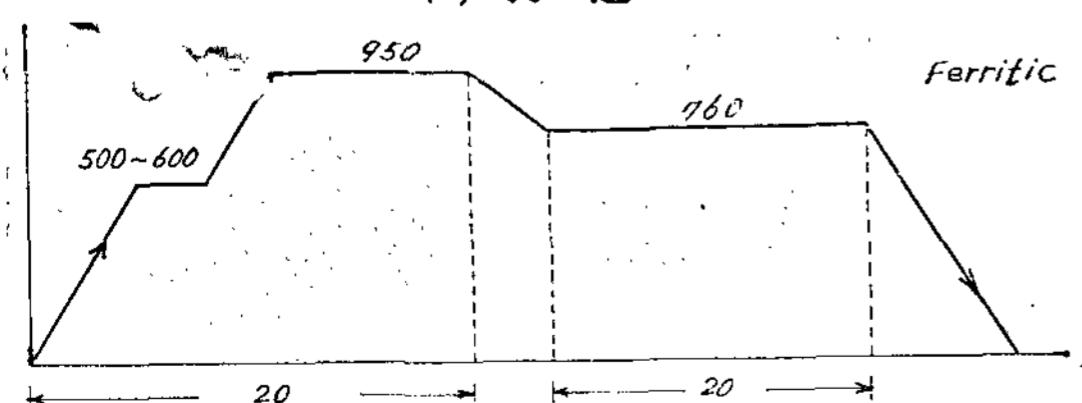
即 壓縮空氣와 푸로판 또는 부탄 gas를 混合시켜 燃燒室에서 燃燒시켜 이 燃燒 gas는 15% Monoethanol amin 水溶液에서 CO<sub>2</sub> gas를 除去하고 CO<sub>2</sub>가 除去된 燃燒 gas는 冷凍機中에서 脫濕하고 난 保護 gas를 使用하면 爐內雰圍氣는 還元性이 되어 裸燒鈎이 된다. 保護 gas의 化學組成은 表 2와 같다.



(a) 和 蘭



(b) 獨 逸



(c) 日 本

〈그림 1〉 各國의 可鍛鑄鐵 热處理 例

〈表 2〉 保護 gas의 化學組成(%)

CO <sub>2</sub>	O <sub>2</sub>	CO	H <sub>2</sub>	N <sub>2</sub>
0.0	0.0	0.0	2.8	97.2
0.0	0.2	0.2	2.8	96.8

또 黑鉛化 促進元素는 15B-Fe와 純粹한 蒼鉛 添加로서 調節한다. 外國의 热處理 cycle 現況은 그림1과 같다.

## 2. 可鍛鑄鐵의 性質

### (1) 黑心可鍛鑄鐵

白銑이 生成될 때의 收縮率은 1/1000으로서 20/1000程度되어 黑鉛化에 의한 張脹은 炭素量에 의하여 相異하나 炭素가 2.20% 일 때 14/1000이고 2.80% 일 때 18/1000이 되며 이 때 張脹은

Fe<sub>3</sub>C→3Fe+G의 反應에 의한다.

電氣抵抗은 炭素含量의 影響을 거의 받지 않으나 他元素의 含有量에 따라 달라진다.

2.50~2.64% C, 0.90~1.05% Si, 0.35~0.39% Mn의 黑心可鍛鑄鐵에서 20°C 때의 比抵抗은 27~34×10<sup>-6</sup>Ωcm이다. 또 温度增加와 더불어 電氣抵抗은 增大한다. 이것은一般的으로 温度增加와 더불어 vacancy의 平衡濃度는 指數函數의 으로 增加하기 때문이다.

$$[n_v = N \exp \left( \frac{-AE_v}{kT} \right)]$$

磁氣的性質은 黑心可鍛鑄鐵의 基地가 比較的 小量의 Si, Mn等을 含有한 ferrite이고 化合炭素含量은 大端히 낮고 黑鉛形狀은 塊狀이므로 基地의 連續性을 低下시키는 일이 적으므로 優秀한 磁氣性質을 나타낸다. 即 透磁率이 높고 抗磁力 및 磁氣 hysteresis 損失이 적다. 化合炭素含量이 높아짐에 따라서 抗磁力이 增大하므로 黑鉛化의 進行度의 判定手段으로 使用할 수도 있다.

黑心可鍛鑄鐵의 一般的인 機械的性質은 表 3과 같다.

黑心可鍛鑄鐵의 引張強度는 低炭素鋼壓延製品, 鑄鋼, 鍛鋼等에 比해서 낮으나 그 耐力은 比較的 높다. 鋼의 降伏點은 引張強度의 약 50%인데 比해서 黑心可鍛鑄鐵

〈表 3〉 黑心可鍛鑄鐵의 一般的性質

引張性質	一般值
引張強度(kg/mm <sup>2</sup> )	36.0
耐力(kg/mm <sup>2</sup> )	23.4
耐力／引張強度(%)	65
延伸率(%)	12
塑性比	0.17

의 耐力은 一般的으로 引張強度의 約 65%이며 實用上 大端히 有利하다. 炭素含量이 낮아짐에 따라서 引張強度, 耐力 및 延伸率 모두 增大하고 있다.

黑心可鍛鑄鐵에 0.50~1.25%의 Cu 를 單獨으로 添加하든가 또는 0.50%까지의 Mo 과 같이 添加하면 引張強度는 增大하고 延伸率은 거의 減小하지 않는다. 1.25% Cu 를 含有하는 黑心可鍛鑄鐵의 引張強度는 37~42kg/mm<sup>2</sup>, 耐力은 27~32kg/mm<sup>2</sup> 이다. 0.75% 以上의 Cu 를 含有하는 黑心可鍛鑄鐵은 析出硬化處理를 시킴으로서 引張強度를 더욱 7~11kg/mm<sup>2</sup> 높일 수가 있다. Cu 와 Mo 兩者를 適當量 添加하여는 引張強度는 41~46 kg/mm<sup>2</sup>, 耐力은 28~32kg/mm<sup>2</sup>, 延伸率은 15~20%로 된다.

黑心可鍛鑄鐵에 壓縮荷重을 加하여는 譚性變形에 이어서 큰 塑性變形後 파괴한다. 이 壓縮強度는 約 150 kg/mm<sup>2</sup>, 壓縮降伏點은 25kg/mm<sup>2</sup> 이다. 壓縮彈性率은 引張彈性率과 거의 같고  $1.76 \times 10^4$  kg/mm<sup>2</sup> 이다.

引張強度가 37.4kg/mm<sup>2</sup>, 耐力이 25.8kg/mm<sup>2</sup>, 延伸率이 17.5% 되는 것의 剪斷強度는 30.2kg/mm<sup>2</sup>, 剪斷降伏點은 15.1kg/mm<sup>2</sup>, 剪斷彈性率은  $0.88 \times 10^4$  kg/mm<sup>2</sup>이며 剪斷強度와 引張強度의 比는 約 80%이다.

黑心可鍛鑄鐵의 疲勞限度는 約 18kg/mm<sup>2</sup>이며 疲勞限度와 引張強度와의 比는 0.5이다. 硬度는  $H_B$  115~135 範圍이며 炭素含量의 減少와 Si含量의 增加와 더불어 增加하고 있다.

溫度가 -200~450°C 範圍일 때 350°C 까지에서 引張強度는 若干 變化하고 있으며 溫度가 더욱 增加하면 急激히 低下한다.

耐力도 溫度變化에 따라서 引張強度와 거의 비슷한 增減傾向을 나타낸다. 伸率은 200°C에서 極小值를 나타내고 溫度가 200°C 보다 더 上昇하면 顯著히 增大한다. 650°C에서의 伸率은 常溫의 約 2.5倍이다.

黑心可鍛鑄鐵은 이것과 同等以上의 強度를 갖는 鐵鋼材料와 比較하면 切削性이 가장 우수하다. 即 硫黃快削鋼을 100으로 하였을 때 黑心可鍛鑄鐵은 120이고 炭鑄鐵은 60~80, 또 鑄鋼은 70으로서 切削性이 優秀함을 알 수가 있다.

振動減衰能이 優秀하며 10.5kg/mm<sup>2</sup> 및 21.0kg/mm<sup>2</sup>의 應力水準에서 黑心可鍛鑄鐵의 振動減衰率은 鑄鋼의 3倍, 球狀黑鉛鑄鐵의 約 2倍이다.

0.7kg/mm<sup>2</sup> 程度의 低應力水準에서의 黑心可鍛鑄鐵의 減衰率은 强韌鑄鐵과 거의 비슷하다.

黑心可鍛鑄鐵의 熔接은 바람직하지 못하나 Fe-Ni 系熔接棒使用으로서 組織變化를 작게 할 수 있게 되고 또 低水素系熔接棒을 使用함으로서 熔接缺陷을 방지할 수 있다. 이렇게 함으로서 熔接部의 引張強度 및 耐久力은 母材와 흡사해지나 延伸率은 母材의 50%로 된다. 따라서 큰 引張 및 衝擊荷重이 作用하는 部分에는 黑心可鍛鑄鐵의 熔接을 할 수 없으나 荷重이 작을 때는 熔接이 可能하며 熔接後 热處理에 의해서 그 部分의 機械的性質을 改善할 수도 있게 된다.

### (2) 白心可鍛鑄鐵

白心可鍛鑄鐵의 物理的性質을 表 4에 表示하였다.

〈表 4〉 白心可鍛鑄鐵의 物理的性質

比重	—	7.20~7.50
比熱	0~400°C	0.12~0.14cal/°C gr
熱膨脹係數	0~500°C	$13\sim 15 \times 10^{-6}/^{\circ}\text{C}$
熱傳導度	27°C	0.122cal/s·cm <sup>2</sup> ·°C/cm
電氣抵抗	20°C	27~41MΩ·cm
抗磁力		2.2~12.9 Oe

白心可鍛鑄鐵을 壓縮할 때의 變形率은 表面의 脫炭層 때문에 良好하다.

完全히 热處理가 되어 脫炭된 白心可鍛鑄鐵은 高温加熱後 急冷한 다음에도 變形率이 그다지 低下안되는 特性이 있다. 이 特性 때문에 高温臘脹 또는 熔接을 必要로 하는 部品에 使用되며 또한 强韌性도 損失안된다.

얇은 製品은 軟鋼과 거의 비슷한 切削性을 나타내며 살이 두꺼운 製品은 內部組織을 黑鉛化 또는 球狀化 pearlite로 만들어 切削性을 向上시킬 수 있다.

熔接性은 黑心可鍛鑄鐵과 달리 白心可鍛鑄鐵의 脫炭部는 容易하게 熔接이나 맴남질을 할 수 있다. 熔接하려 할 때에는 熔接部 母材의 殘留炭素가 可能한限 낮은 것이 바람직하다. Si는 酸化되기 쉽고 펜 홀의 原因이 되므로 되도록이면 낮은 것이 좋다. 硫黃은 熔接加工을 하려는 部品에는 可及의 낮은 쪽이 좋고 0.15%이하가 바람직하다.

### (3) パライ트可鍛鑄鐵

パライ트可鍛鑄鐵의 物理的性質을 表 5에 表示하였다.

パライ트可鍛鑄鐵은 引張強度가 40~80kg/mm<sup>2</sup>이고 延伸率이 2~12%範圍이다.

〈表 5〉 파라이트 可鍛鑄鐵의 物理的 性質

比 重	熱 膨 脹 率	熱 傳 導 度 (cal/cm <sup>2</sup> /cm/°C/s)	電 氣 抵 抗 (μΩ/cm)	保 磁 力 (Oe)	比 热 (cal/°C/gr)	熔 融 點 (°C)
7.20~7.42	$1.2 \times 10^{-5}$	0.138~0.151	38.2~41.2	1.19~7.39	0.122	1100~1400

파라이트 可鍛鑄鐵에서는 引張試驗時 降伏點測定이 困難하므로 耐力으로 나타난다.

파라이트 可鍛鑄鐵은 變態點 近方의 高溫에서 長時間 使用하여는 球狀化가 進行되어 硬度가 低下되기 쉽고 引張強度도 次次 低下하므로 一般的으로는 400°C 以下에서 使用하는 것이 좋다.

耐磨耗性面에서 파라이트 可鍛鑄鐵은 優秀하다는 것 이 特徵이다. 製品의 特定部分을 表面硬化 또는 局部燒入 시키므로서 耐磨耗性을 容易하게 向上시킬 수 있다. 또 硬化能이 大端히 크다. 即 파라이트 可鍛鑄鐵은 0.3~0.9%C 를 Fe<sub>3</sub>C 形態로서 基地中에 散在시킨 組織을 나타내므로서 變態點以上으로 加熱後 急冷시킴으로서 容易하게 燒入硬化가 된다. 또 파라이트 可鍛鑄鐵은 約 700°C 로 長時間 維持하였을때 鐵合金에 比해서 耐酸化性이 優秀하다.

### 3. 可鍛鑄鐵의 用途

可鍛鑄鐵은 自動車를 爲始하여 鐵道, 產業機械, 電氣機器, 관 이음쇠 및 農機具等 各分野에 使用되며 製造方法이 相異한 黑心可鍛鑄鐵, 白心可鍛鑄鐵 및 파라이트 可鍛鑄鐵에 따라 各各 使用하는 目的이 다르다. 各 鑄鐵의 種類에 따라 그 用途를 分類하면 다음 表6, 7, 8과 같다.

〈表 6〉 黑心可鍛鑄鐵의 用途

大分類	小分類	用 途
自動車	乗用車	하브, 디화렌살기아 캐리아, 디화렌살기아케이스, 베아링 캤, 도아힌지, 레바아무, 스테아링 기아 케이스, 트란스밋송 케이스, 오이루 리테이나, 윈기아 케이스, 유니바 살 조인트, 크랑크 뿌리, 푸라켓트等
	트럭 및 빠	하브, 스테아링 기아 케이스, 크랫지 폐달암, 부레키 폐달, 부레키드람, 아크셀 폐달, 베아링 하우징, 부레키 슈, 트란스 멋송 케이스, 유니바 살 조인트, 레바類
二輪車		엔진레바, 부레키 폐달, 드럼, 깃크암, 사이드 스템드, 스프로켓트 호일, 메기

車 輛	소 스토 조인트, 깃크 폐달, 뿌라켓드類
信號機 및 保安機	숏크 핸들, 컷뿌라 뿌라구, 기아, 요크, 기아 케이스, 힌지, 스트립바, 레바種類뿌리, 뿌라켓드類
產 業 機 械	핸지 핸들, 캐리아, 기아, 軸受, 낫트, 아이드, 스프링 바침, 케이스 힌지, 후레임, 드라이바, 롱가 가이드等
產業車輛	하브, 팩킹카바, 시린다 카라, 엔드카바, 부레이키 슈, 부레이키 드람, 샤후트 휘크, 인페라 칼링, 뿌리, 에아 시린다, 냉금, 軸受, 레바類, 뿌라켓드類
運搬機械	하브, 베아링 아자스타, 크랫치 폐달, 부레이키 슈, 부레이키 드람, 베아링 캤, 링크 체잉, 레비類, 뿌라켓트
섬유기계	샤후트 휘크, 핸들, 레바, 펀칭홀, 스텟키 소켓트, 후란지 기아, 스톰롯드
化學機械	봄베用 척크링, 벨브레바, 콧크, 라지에이타, 낫뿔, 크램프, 爐器후란지, 가바나 本體, 칼링, 브레이크 밴드, 콧크 本體, 후란지, 레바類, 뿌라켓트類
土木機械 및 鑿山機械	하브, 피스톤, 시린다 하우징, 부레이키 슈 이음쇠, 카라軸受, 크랫치板, 베아링 캤, 베아링, 조인트, 로이라 리태이나, 스파스터 왓샤, 드릴 아이드, 뿌라켓트類
壓縮機 및 送風機	밸브 시트, 크랑크 샤후트, 기아 케이스, 벨브 후란지, 코넷크팅롯드, 카바類, 아이드類, 핸들類, 뿌라켓트類
其他產業機械	크램푸, 소켓트, 호일, 벨브, 폐달, 항가, 핸들類, 레바類, 뿌라켓트
電 氣 機 器	와이아 크릴, 칼링, 送電線크램프, 소켓트, 요크
架線金具	심플 낫트, 블싱, 유니온 칼링, 노볼트 스타트, 인사드 스타트, 롱크 낫트, 코넷크팅 보디 낫트, 고정 후랭接點 아이드,
配線 및 照明器具	

	其他의 電氣機器	요-크, 기아 케이스, 이아카바, 베아 링, 링그, 후레임, 드람, 잣크, 체잉 가이드, 크램프, 핸들類, 케이스類
管 繼 手	鐵管이음 쇠	엘보, 벤드, 크란치, 칼링, 호-스 이 음 밴드, 볼트, 낫트 죠인트, 관 이음 쇠 類
農 機 具	農業機械	하브, 샤후트 휘-크, 크래지 손잡이, 핸들 부치는 金具, 카바, 變速레바, 뿌리, 낫클캡, 레바, 뿐라켓트類
其 他 用 途	船舶 漁 具	滑車側板, 滑車, 油戶부치는 金具, 디 젤엔진用 레바, 체잉가이드, 로-라링, 체잉
	工具 及 刃 物	칼, 잣키本體, 파이프 컷타, 볼트 크 립파, 스파나, 낫뿔
	日用品 及 其 他	앙카 볼트, 도아用金具, 볼트座金, 볼 트, 낫트, 가위 손잡이, 병마개 따개

〈表 7〉 白心可鍛鑄鐵의 用途

大分類	小分類	用 途
自動車	乘用車	도아힌지, 시후트 휘-크
	추 럭 및 빠 스	디화렌살 기아 케이스, 요-크, 도아 힌지, 시후트 휘-크, 수ing 아-므, 스프링 샤클
鐵道	二輪車	햇드 럭크, 휘-크 죠인트, 핸들죠인 트, 체인지 레바, 부-레키 페달, 스 탠드 컷크 페달,
	車 輛 信號機	貨物놓는 아-므, 特殊繼手體 로-라 카리아, 타이크릴
產業機械	섬유기계	크릴, 니 부레키, 니 부레키 훅크, 스 핀들 럺치
	化學機械	가바나-, 라젯트 아-므, 시후타-, 코넷크팅 롯드, 시후다-샤후트, 아크 셀 뿐라켓트, 후라이 호일, 아크셀 크 란치, 벨브 핸들,
電氣機器	其他產 業機械	스리-브 푸렛샤-, 웨아 푸레-트, 스리-브, 푸라구, 체인 호일, 레바類, 핸들類
	架線金具	와이아 크릴, 크램프 사스펜션, 사스 펜션 향가, 유리 크릴
	照明器具	붓싱, 콘셋드 롯크낫트

農 機 具	農業機械	메탈軸, 죠인트, 베아링 케이스, 메탈 케이스, 본넷트 부치는 金具, 變速메 탈, 로-타리 主軸, 베아링 케이스, 시후트 휘-크, 레바-類, 뿐라켓트類
其 他	船 舶	도아 크램프, 체인 스타드, 유니바- 살 죠인트
用 途	工 具	핸드 바이스, 스파나, 파이프 렌치, 동키렌치, 파이프 컷타, 크립파-
	自轉車	휘크 바침, 시-트 럭크, 항가-럭크, 핸들 럭크, 헛드 럭크, 헛드 밴드, 組 立自轉車用繼手
	日用品	도아 컷크, 낫뿔, 낫트, 핸들用 金具, 이음쇠用 金具

〈表 8〉 파라이트 可鍛鑄鐵의 用途

大分類	小分類	用 途
自動車	乘用車	하브, 디화렌살 기아 케이스, 스리- 브, 시후트 휘-크, 도아힌지, 베아링 크 기아 컹, 카리아, 롯카 아-므, 크 랑크 샤후트, 붓슈, 낫클 후란지, 아 -므類, 뿐라켓트類, 죠인트類
	트럭 및 빠스	하브, 디화렌살 기아 케이스, 카바 사 포-트, 샤후트 휘-크, 아자스팅 카- 바, 유니바-살 죠인트, 뿐리, 오일 폼푸 기아, 롯카- 아-므, 크랑크 샤후트, 뿐라켓트類
車	二輪車	스프로 켓트 호일, 크랫치 보스, 變速 리-드, 變速杆, 시후트 휘-크, 크랫 치板, 크랑크 샤후트, 부레-키 아- 므, 캄 샤후트, 스프로 켓트, 디화렌 살기아 케-스, 붓슈, 기아類
	섬유기계	齒車, 뿐라켓트, 아-므,
產業機械	化學기계	코넷크팅 롯드, 크랑크 샤후트, 벨브 시-트
	壓縮機	폼푸 케-싱, 베벨기아, 크랫치 기아, 붓슈, 레바類
械	礦山기계	齒車, 롯크레후트, 시후트 휘-크, 후 로-빙 시-트, 롯카 아-므, 뿐라켓 트類, 레바-類
	其他產業 기계	코넷크팅 롯드, 퍼스톤, 레바, 유니바- 살 죠인트

電氣機器	架線金具	.tabs變化 이음쇠
	配線	와이아 크립
農機具	農業기계	시후트 휘크, 軸受, 캄軸, 캄기아, 코넷크팅 롯드, 월기아, 콘롯드 캄, 레바一類
其 他	工 具	볼트 크립파, 몽키—렌지, 가위

#### 4. 規 格

各國의 工業規格을 比較하면 다음과 같다.

##### (1) JIS(日本工業規格)

規格番號

G 5702 : 黑心可鍛鑄鐵

G 5703 : 白心可鍛鑄鐵

G 5704 : 파라이트 可鍛鑄鐵

〈表 9〉 JIS에 의한 可鍛鑄鐵 分類

種 類	記 號	살 두께 (mm)	引 張 試 驗				備 考
			試 片 直徑(mm)	引張強度 (kg/mm <sup>2</sup> )	耐 力 (kg/mm <sup>2</sup> )	伸 率 (%)	
黑心可鍛 鑄鐵品	1種 FCMB 28		14 12	>28 >32	>17 >19	>5 >8	試片은 鑄放狀 態이고 1種은 最大 살 두께 가 8mm未滿 일때 12mmφ이 다
	2種 FCMB 32		14	>35	>20	>10	
	3種 FCMB 35		14	>37	>21	>14	
	4種 FCMB 37						
白心可鍛 鑄鐵品	1種 FCMW 34	5未滿	6	>32	—	>8	試片은 鑄放狀 態로서 試驗한 다
		5以上 9未滿	10	>34	>17	>5	
		9以上15未滿	14	>36	>20	>3	
	2種 FCMW 38	5未滿	6	>36	—	>14	
		5以上 9未滿	10	>38	>19	>8	
		9以上15未滿	14	>40	>22	>6	
파라이트 可鍛鑄鐵品	1種 FCMP 45		14 12	>45	>27	>6	試片은 14mmφ 의 鑄放狀態로 서 試驗한다
	2種 FCMP 50		14 12	>50	>31	>4	
	3種 FCMP 55		14 12	>55	>35	>3	
	4種 FCMP 60		14 12	>60	>40	>3	
	5種 FCMP 70		14 12	>70	>52	>2	

耐力 決定은 永久伸率 0.2% 또는 荷重下의 全伸率 0.5%를 使用

##### (2) ASTM(美國材料試驗規格)

A 47-68 可鍛鑄鐵品

A 197-47 큐포라 可鍛鑄鐵

A 220-68 파라이트 可鍛鑄鐵

〈表 10〉 ASTM에 의한 可鍛鑄鐵 分類

種 類	級 別	引 張 試 驗				備 考
		試片直徑(in)	引張強度(PSi)	降伏強度(PSI)	伸 率 (%)	
可鍛鑄鐵品	32510	5/8, 1/2	>50,000	>32,500	>10	試片은 5/8"의 鑄放狀態
	25018	5/8, 1/2	>53,000	>35,000	>18	
큐포라 可鍛鑄鐵品	—	5/8	>40,000	>30,000	>5	試片은 鑄放狀態

파라이트 可鍛鑄鐵品	40010	5/8, 1/2	>60,000	>40,000	>10	試片直徑은 5/8" 의 鑄放狀態가原 則이며 1/2"일때 는 加工한 것으 로 試驗한다
	45008	5/8, 1/2	>65,000	>45,000	>8	
	45006	5/8, 1/2	>65,000	>45,000	>6	
	50005	5/8, 1/2	>70,000	>50,000	>5	
	60004	5/8, 1/2	>80,000	>60,000	>4	
	70003	5/8, 1/2	>85,000	>70,000	>3	
	80002	5/8, 1/2	>95,000	>80,000	>2	
	90001	5/8, 1/2	>105,000	>90,000	>1	

### (3) BS(英國規格)

BS 310 黑心可鍛鑄鐵

BS 309 白心可鍛鑄鐵

BS3333 파라이트 可鍛鑄鐵

〈表 11〉 BS에 의한 可鍛鑄鐵 分類

種 類	살두께 (m)	引 張 試 驗				屈曲試驗		硬 度 $H_B$	備 考	
		試 片 直徑 (in)	引張強度 (t/in <sup>2</sup> )	降 伏 點 (t/in <sup>2</sup> )	伸 率 (%)	試片尺寸 (in)	角 度 (°)			
黑 心 可 鑄 鐵 品	B 18/6		0.564	>18	>11	>6	8×1×0.375	>30	<149	P含量은 0.12
	B 20/10		0.564	>20	>12	>10	8×1×0.375	>90	<149	%以下, 試片
	B 22/14		0.564	>22	>13	>14	8×1×0.375	>135	<149	은 鑄放狀態
白 心 可 鑄 鐵 品	W22/4	>5/16	0.564	>22	>13	>4	8×1×0.375	>45	<248	P含量은 0.
		<5/16	0.357	>20	>12	>6	8×1×0.25	>45	<248	10%以下이고
	W24/8	>5/16	0.564	>24	>14	>8	8×1×0.375	>90	<248	試片은 鑄放
		<5/16	0.357	>22	>13	>10	8×1×0.25	>90	<248	狀態
파 라 이 트 可 鑄 鐵 品	P 28/6		0.564		耐力				143~187	P含量은
			0.505	>28	>18	>6				0.12%以下
	P 33/4		0.564	>33	耐力	>4			170~229	耐力은 0.5%
			0.050		>20					永久伸率

파라이트 可鍛鑄鐵品의 引張試片은 平行部直徑이 0.564" 되는 鑄放狀態 것을 使用

### (4) DIN(獨逸工業規格)

DIN 1692—1963

〈表 12〉 DIN에 의한 可鍛鑄鐵 分類

種 類	試片直徑	引 張 試 驗				硬 度 $H_B$	組織의 特徵
		引張強度 (kg/mm <sup>2</sup> )	耐力 0.2%永久 伸率 (kg/mm <sup>2</sup> )	伸 率 (%)			
黑心可鍛 鑄鐵品	GTS-35	12 15	>35	>20	>12	<150	파라이트+燒夷炭素
	GTS-45	12 15	>45	>30	>7	160~200	파라이트+파라이트 +燒夷炭素
	GTS-55	12 15	>55	>36	>5	180~220	파라이트+燒夷炭素 多少 파라이트包含
	GTS-65	12 15	>65	>43	>3	210~250	파라이트+燒夷炭素
	GTS-70	12 15	>70	>55	>2	240~270	燒夷組織+燒夷炭素
白心可鍛 鑄鐵品	GTW-35	9	>34	—	>6	<220	
		12	>35	—	>4	<220	

	15	>36	-	>3	<220	
GTW-40	9	>36	>20	>10	<220	層狀파라이트+燒夷炭素
	12	>40	>22	>5	<220	
	15	>42	>23	>3	<220	
GTW-45	9	>40	>23	>12	<200	粒狀파라이트+燒夷炭素
	12	>45	>26	>7	<200	
	15	>48	>28	>5	<200	
GTW-55	9	>52	>34	>7	<240	微細粒狀파라이트+燒夷炭素
	12	>55	>36	>5	<240	
	15	>57	>37	>4	<240	
GTW-65	9	>62	>41	>4	<270	脫炭깊이가 얕고 燒夷組織+燒夷炭素
	12	>65	>43	>3	<270	
	15	>67	>44	>2	<270	
GTW-S38	9	>32	>17	>15	<200	脫炭깊이 크다
	12	>38	>20	>12	<200	
	15	>40	>21	>8	<200	

1. GTS-70, GTW-65는 烧入處理를 한다
2. GTW-S38은 熔接可能한 白心可鍛鑄鐵品이다.

#### (5) GOST 1215-59 可鍛鑄鐵品

〈表 13〉 GOST 규격

種類	두께 (mm)	引張試験			硬度 $H_B$	備考
		試片直徑 (mm)	引張強度 (kg/mm <sup>2</sup> )	伸率 (%)		
KY30-6	8以下	8	>30	>6	<163	試片直徑은 16mm 가 標準이다.
	8以上 12以下	12	>30	>6	<163	
	12以上	16	>30	>6	<163	
KY33-8	8以下	8	>33	>8	<163	
	8以上 12以下	12				
	12以上	16				
KY35-10	8以下	8	>35	>10	<163	
	8以上 12以下	12				
	12以上	16				
KY37-12	8以下	8	>37	>12	<163	
	8以上 12以下	12				
	12以上	16				

KY45-6	8以下	8	>45	>6	<241	注文者와 協議해서 伸率은 規格值의 -3% 까지 許容된다
	8以上 12以下	12				
	12以上	16				
KY50-4	8以下	8	>50	>45	<241	
	8以上 12以下	12				
	12以上	16				
KY56-4	8以下	8	>56	>41	>269	
	8以上 12以下	12				
	12以上	16				
KY60-3	8以下	8	>60	>73	<269	
	8以上 12以下	12				
	12以上	16				
KY63-2	8以下	8	>63	>2	<269	
	8以上 12以下	12				
	12以上	16				