

拔萃

◎ 軟鋼に於ける硫黄の影響

(By Carle R. Hayward, S. B., Cambridge, Mass.)

T K 生

硫黄は多年間製鋼業者其他により有害なる一元素として取扱はれ隨て製出せらるゝ鋼材中には可及的此成分をして少からしめんとて常に多大の努力と費用とを消費し居れり。斯く硫黄の製鋼業者間に嫌惡せらるゝ理由は一般に鋼材の破損原因の多くが右元素の存立によるものと信せられ居るか爲めなり。然るに近年に至りては一概に之を排斥するに及ばずとなし以て在來の見解を打破せんとするの傾向を生せり。

析出(セグレゲーション)の場合に於ても硫黄は他の不純物に隨伴して現出し其量を増加すれども之れか析出の主なる原因には非るなり。銑鐵中に多量の硫黄分を留むるは爐の構造又は操業上より來れる缺陷によるものにして此場合硫黄は單に銑鐵か適當に還元されざりしことを表示するに過ぎず。又平爐にて酸化状態の下に灼熱する結果假令硫黄分を甚だしく消失せしめ得るともこれにより一般に金質は救治せらるるものにあらず。換言すれば不良なる鋼を生する原因是往々原の銑鐵の性質不良なるに由來し硫黄分は單に其銑鐵の不良なりしことを表示するに過ぎざるなり。著者最近或る製鋼所を訪ひたるに此の事實の眞なるを語るに足るへき多くの例證を見たり。又同製鋼所の監督者某は銅か硫黄分の多量を含有するとも差して其性質を害せず。又 Blust Furnace に於ける還元不充分による缺陷も右と同様なりと力説せり。

翻て鋼を機械にて加工する側に在りては一般に適量の硫黃分を希望し居れり。何となれば硫黃分少量に過ぐる鋼は之れを削る際表面に粘着性の抵抗を感じ仕上面をして充分に平滑ならしむること甚た困難なるに反し僅かに硫黃分増加せば右の如き困難なくして立派に滑らかなる表面を削製し得らるゝなり。

これにより多大の鋼材を機械に掛くるに當り硫黃分の存在か大なる利便を與ふるものとせは之れに關して最早や論するを要せず尙進んて若し之れの存在か鋼に甚たしき害を及ぼさることを證し得らるゝならは強いて之れを排するに及はざるへし。

最近鋼に於ける硫黃の影響に關して發表せられたる論說の中「カーネギー製鋼會社の Central Research Bureau に於ける監督者たる Dr. G. S. Unger 氏の説を推すへし」(Iron Age, No. 97, pp 146—150, 1916,) 云は之れに關する周到なる試験成績を擧げ其結論として曰く「余は鋼の含有する硫黃分に意をとめることに就て余自身を辯護するものに非るも〇・一〇〇% 以下の硫黃分を含有する鋼は必ずしも不良ならざるへきを固く信するものにして又硫黃分のみ遙かに低き同種の鋼と比較せば其品位を異にするのみにして他の總ての性狀は殆んど同一なり」と。

本研究に就きて試料の提供並に其加工等につきては専ら Rhode Island Tool Co., A. H. Annon 氏の援助を受けたるのみならず。又同氏よりは種々なる提案を得たり。

茲に實驗の結果を叙し一般の研究に資せんとす。

試験に用ひし鋼材の種類

試料は成る可く硫黃以外の諸元素の量相等しくして硫黃含有量の相異なるもの三種を選へり。満俺は概して MnS となりて遊離し唯其殘餘か鐵中に溶解し居るものなり。而して満俺の含有量は異なると雖も硫化満俺の殘餘として有する量は各鋼材共略同一なり。

撰出せる試料は何れも四分三時丸にして各種より二個宛とれり。其化學成分を示すこと次の如し

第一表

符號	炭素(%)	全満俺(%)	硫黃と化合せ る満俺(%)	磷(%)	硅素(%)	硫黃(%)
一	○.一八	○.五五	○.四八	○.〇〇七	○.〇一	○.〇三八
一A	○.一八	○.五七	○.五〇	○.〇〇九	○.〇一	○.〇四一
二	○.一七	○.六七	○.五二	○.〇〇八	○.〇一	○.〇八六
二A	○.一八	○.七〇	○.五五	○.〇一〇	○.〇三一	○.〇八七
三	○.一八	○.八〇	○.五四	○.〇〇六	○.〇一一	○.一五二
三A	○.一七	○.八〇	○.五五	○.〇一	○.〇三一	○.一四八

試験片の熱處理法

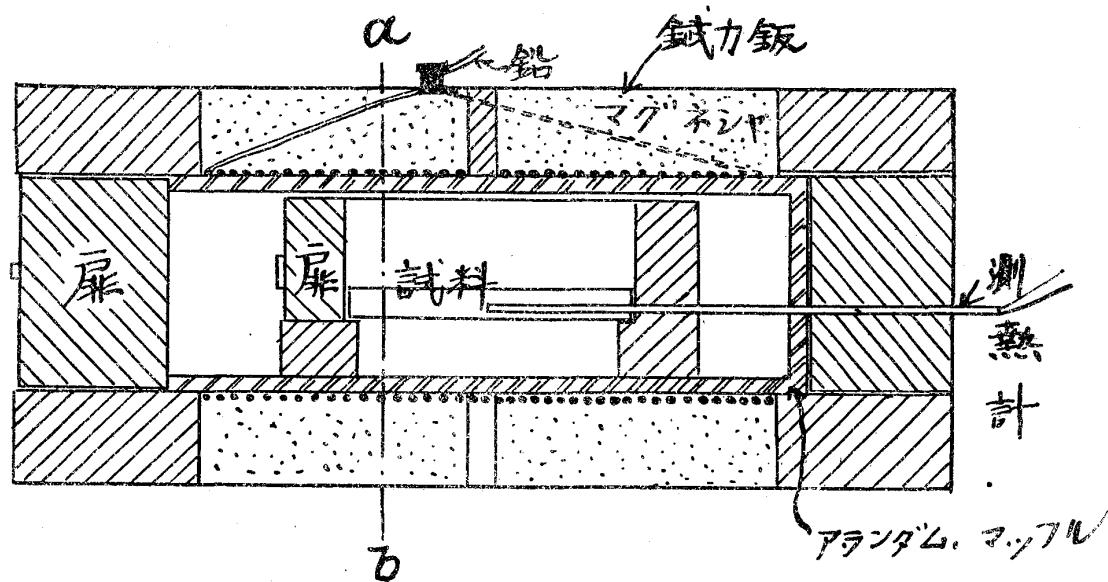
種々なる状況の下にて鋼材を比較せんとする目的にて各試料は次の如き熱處理法を施せり。即ち何れもクリチカル、ポイントより少許高き温度に熱し水中冷却を施せる後夫々攝氏三百度、四百度、五百度及六百度の各温度にて再熱せり。而して試料の長さは抗張試験片並に検鏡片を探る爲めに便宜上七吋とせり。加熱に用ひし爐は第一圖に示せる如き構造にして高さ二吋、幅九吋、長さ十六吋なるアランダム製マツフルには十五番 Excello resistance wire を捲付けたり。

爐中なる試料をして全部に亘り等温を保たしめんか爲め同圖に示せるか如くアスベストの臺にて支へ是等の側部及端部も亦アスベストにて被覆せるにより試料は二重のマツフル内に挿入せらるゝ感あり。

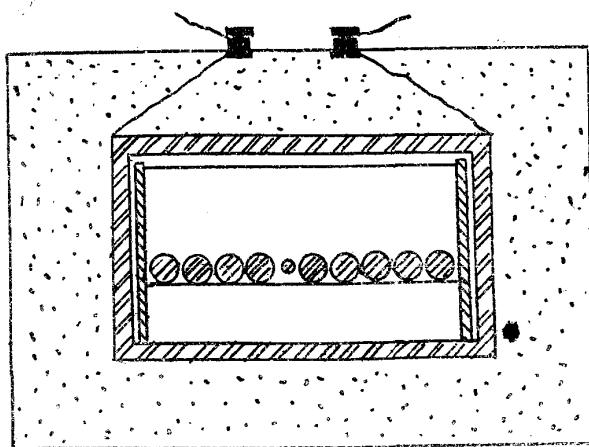
マツフルの背部を通して加熱室の中央へ白金及白金ロヂュームの回線を繋ぎ夫等の他端は Siemens

& Halske 製電流計に連結せり。

第壹圖 加熱爐構造の断面図



「アランダム・マッフル」ヲ陰ケル他ノ断面及
フ施ニタル部分ハ総テ「アスベスト」ニテ作ル



横断面(a-b)

次に熱處理の手順を述へん。先づ爐を熱して攝氏八百八十度に達せしめ九個の試料を裝入せしに
之か爲め一時温度下降して五百五十度となれるか四十分にして再び八百八十度に達せり。此の温度

に十五分間一定に保てる後取り出し水中に冷却せしめ次の九個を爐内に装入せり。斯くして次に記する十八個を餘すまで順次此作業を繼續せり。十八個よりは硫黄含有量最も多きもの、中位のもの、及夫れの最も少きものの三種より各三個宛總計九個を爐より出し空氣中にて放冷し残りの九個も亦右と同様三種三個宛にして是等は爐中にて其儘緩冷せしめたり。

右の熱處理を終へたるものゝ中或るものに施せる再熱法を述へんに先づ爐を攝氏六百度に熱し九個(三種の硫黃含有量のものより三個宛)を一團として裝入せり。裝入の際一時温度下降したるか三十分にして復歸せり。而して同温度に十分間保たしめたる後取り出して水中にて冷却せしめたり。次に爐の温度を五百度に下け他の九個を裝入し温度が復歸せし後又十分を保たしめて水中に冷却せしめたり。斯くて順次に四百度及三百度の再熱を施せり。

抗張試験

熱處理を終りたる各試料より検鏡に充つべき四分三吋の小片を切り去り残部は標點距離二吋、直徑〇・五〇五吋にして其兩端に螺旋を施せる抗張試験片となせり。抗張試験は Massachusetts Institute of Technology の試験室に備へられたるオルセン材料試験機によりて行ひたるか其成績は第二表に示せり。

第二表

番號	符號	熱處理法	(彈性界 (每平方吋に付封度)	(抗張強度 (每平方吋に付封度)	(伸張率 (二時に付%)	收縮率 (%)
一	一A	攝氏八八〇度に熱し零度の水に急冷す	五八・五〇〇	八六・二五〇	一二三・〇	六四・七
二	同	同	五八・〇〇〇	八五・二五〇	一一三・五	六二・四
三	同	同	五七・二五〇	八五・五〇〇	一一三・五	六二・四
平均			五七・九〇〇	八五・六〇〇	一一三・三	六三・一

86

五七〇〇〇	八〇・二五〇	二三・五	六二・四
五六・五〇〇	八三・〇〇〇	二一・五	五九・九
五九・〇〇〇	八五・〇〇〇	一九・五	五九・九
五七・五〇〇	八二・七五〇	二一・五	五九・九
六三・七五〇	七六・五〇〇	二八・五	七一・四
五八・五〇〇	七六・〇〇〇	二九・五	七三・五
五八・七五〇	七六・四五〇	二八・五	七一・四
六〇・三〇〇	七六・三〇〇	二八・八	七二・一
六二・七五〇	七五・〇〇〇	二六・五	六九・三
六三・七五〇	八〇・〇〇〇	二四・〇	六九・三
六一・二五〇	七四・七五〇	二八・五	七一・四
六二・六〇〇	七六・六〇〇	二六・三	七〇・〇
六四・〇〇〇	八四・〇〇〇	二二・五	六二・四
六二・〇〇〇	八二・七五〇	二一・五	六二・四
六一・三五〇	八二・七五〇	二四・〇	六二・四
六二・四〇〇	八三・一五〇	二二・三	三三・五
五五・二五〇	七〇・七五〇	二二・三	三一・五
五八・二五〇	七三・一五〇	二一・〇	三一・〇
五七・五〇〇	七四・〇〇〇	一一・〇	三一・〇
五七・〇〇〇	七二・六五〇	一一・〇	三一・〇
平均	平均	平均	平均
五〇一	同	同	同
五〇二	同	同	同
五〇三	同	同	同
平均	同	同	同
五九・〇〇〇	攝氏五〇〇度に再燃せるもの	同	同
五九・九〇〇	攝氏四〇〇度に再燃せるもの	同	同
五九・九〇〇	攝氏四〇〇度に再燃せるもの	同	同
五九・九〇〇	攝氏四〇〇度に再燃せるもの	同	同

五〇四	六〇・七五〇	七三・一五〇	二九〇	七一四
五〇五	六一・二五〇	七四・〇〇〇	三二〇	七一四
五〇六	五七・〇〇〇	七二・五〇〇	二六〇	七一四
五〇七	五九・六五〇	七三・二五〇	二九〇	七一四
五〇八	六一・五〇〇	七八・七五〇	二六〇	六七〇
五〇九	六〇・五〇〇	七七・五〇〇	二六〇	六七〇
平均	六〇・七五〇	七七・七五〇	二六〇	六七〇
六〇一	六〇・九〇〇	七八・〇〇〇	二六〇	七五三
六〇二	五三・五〇〇	六九・二五〇	三五〇	七五五
六〇三	五一・〇〇〇	六七・七五〇	三五〇	七五五
六〇四	五二・一〇〇	六八・八五〇	三五五	七五五
六〇五	五四・五〇〇	七〇・五〇〇	三四二	七五五
六〇六	五二・五〇〇	七二・〇〇〇	三五五	七三五
六〇七	五三・七五〇	七〇・七五〇	三一〇	七三五
六〇八	五三・五五〇	七一・一〇〇	三三〇	七一四
六〇九	五五・〇〇〇	七四・二五〇	三一〇	七一四
平均	五五・五〇〇	七五・七五〇	三〇五	六九三
拔	同	同	同	七〇七
萃	軟鋼に於ける硫黃の影響	攝氏六〇〇度に再熱せるもの		

尙ほ各種の比較をして容易ならしめんか爲め各平均數を纏めて之れを第三表に示せり。表中 L M 及 H なる符號は硫黃量の少量中位及多量なるを表示するものなり。

第三表

同 H M L H M 同

六〇〇度まで再熱せるもの

五九・七〇〇	七三・三〇〇	二九・〇	七一・八
六〇・九〇〇	七八・〇〇〇	二六・〇	六七・〇
五二・二〇〇	六八・八〇〇	三四・二	七五・五
五三・六〇〇	七一・一〇〇	三三・〇	七三・五
五五・二〇〇	七四・六〇〇	三〇・五	七〇・七

以上の諸表を見るに各数字に著しき懸隔なきにより比較上繁雑にして困難を感じし、仍て是等の成績により等級を定むること第四表の如し。

第四表

熱處理法	彈性界			抗張強			伸張率			收縮率		
	L	M	H	L	M	H	L	M	H	L	M	H
零度の水に急冷せるもの	一	三	二	二	一	三	二	三	一	三	一	二
空氣中に冷却せるもの	二	一	三	二	三	一	一	二	三	二	一	三
爐中にて緩冷せるもの	三	一	一	三	二	三	二	三	一	二	三	一
三〇〇度に再熱せるもの	四	一	一	三	二	三	二	三	一	二	三	一
四〇〇度に再熱せるもの	五	一	一	三	二	三	二	三	一	二	三	一
五〇〇度に再熱せるもの	六	一	一	三	二	三	二	三	一	二	三	一
六〇〇度に再熱せるもの	七	一	一	三	二	三	二	三	一	二	三	一
總計	一七	二一	一四	一八	一七	七	一二	一三	一九	一三	一二	一七
等級(結局の)	三	一	二	三	二	一	一	二	三	一	二	一
檢鏡	一	二	三	二	一	一	一	二	三	一	二	一

檢鏡試料は之れを良く磨きたる上一〇%なる硝酸のアルコール溶液を以て腐蝕し檢鏡せるか夫拔萃軟鋼に於ける硫黃の影響

等の組織は寫眞(三〇〇倍)にて示せるか如し。實驗の際の廓大倍數は之れより更に大なりしか三百倍の時と先づ大差なく、且つ倍數の小なる方却て大體の觀念を得るに便なるより茲に前記倍數にて代表的のもの數種を掲げたり。

擊衝試験

抗張試験を試みたる後尙ほ硫黃分の差異が擊衝の抵抗力に及す影響を知るの必要を感じたれば之れをも併せ試験せり。而して本試験には Watertown Arsenal の試験所の厚意により同所に備へられたるシャーペー試験機¹を用ひたり。

四分三吋丸棒の残りに1、2、及3なる符號を附し長さ二吋に切り三個宛三組を探りて抗張試験片に於けると全く同一なる熱處理法を施し擊衝試験片を製作せり。而して其寸法及形狀は長さ五十五耗斷面十耗角にして長さの中央の一側面に刃先の半徑三分二耗なる刃物にて幅一耗の溝を横に穿てり。

シャーペー試験機による試験は其重き振子を一定の高さより落下せしめ兩端を支持せられたる試験片の中央を打ち其溝部より破折せしむるなり。而して振子は餘力を以て反對の方向に上昇し其最高位を自記す。振子の重量及落下の前後に於ける高さより簡単なる計算によりて試験片を破折するに要せし力量を測定し得らる本試験成績は第五表に示せり。

第五表

熱處理法

番號	符號	平均 力量毎要せし 付呪封度
攝氏四八〇度に熱し冷水にて急冷せるもの	一	一A
同	二	四九四
同	三	五四五
五四〇	五	五四〇

攝氏四八〇度に熱し空氣中にて冷却せるもの

拔萃 軟鋼に於ける硫黃の影響

一八 一七 一六 一五 一四 一三 二三 一二 一〇 九 八 七 六 五 四

同 同 三 A 同 同 二 A 同 同 一 A 同 同 三 A 同 同 二 A

四八八 四四二 五四三 五三三
四三三 三九八 四一八 五一二 五二二 五二四

九一

五一九 四五六 四七〇 五一八 五二六

攝氏四八〇度に熱し爐中にて緩冷せるもの

四一六

二五八

一九
二〇
一A

二八四

二九五

九三

同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同

二七九

三五三

三五七

*二五九

三五五

二三
二四
二五
二六
二七

二A
二A
二A
二A
二A

三A
三A
三A
三A
三A

二八三

二五六

二七九

二七三

三〇一
三〇二
三〇三
三〇四
三〇五
三〇六

攝氏四八〇度にて急冷し、三〇〇度に再熱せるもの

*四四七
五七八
五六二
五三七
五三〇

六〇五

攝氏四八〇度にて急冷し、四〇〇度に再熱せるもの

同 同 同 同

三〇七
三〇八
三〇九

同 同 三A

四六二
四二二
四三四

五四三
四五九

四〇一
四〇二
四〇三

同 同 一A

六一三
五九七

五四七

四〇四
四〇五
四〇六

同 同 二A

五四〇
五四一
五五六

五四六

四〇七
四〇八
四〇九

同 同 三A

四七四
四四七
四二九

五四六

五〇一
五〇二
五〇三

同 同 一A

四三九
六九四
六七〇

四五〇

攝氏四八〇度にて急冷し、五〇〇度に再熱せるもの

攝氏四八〇度にて急冷し、六〇〇度に再熱せるもの

五〇九	五〇八	五〇七	五〇六	五〇五	五〇四
同	同	三A	同	同	二A
四六九	四五六	四九五	五五二	五七二	五九〇

四七三

五九〇
五七二
五五二
四九五
四五六
四六九
七二六

七二六

七二六

五八四

王八四

六〇三

四九四

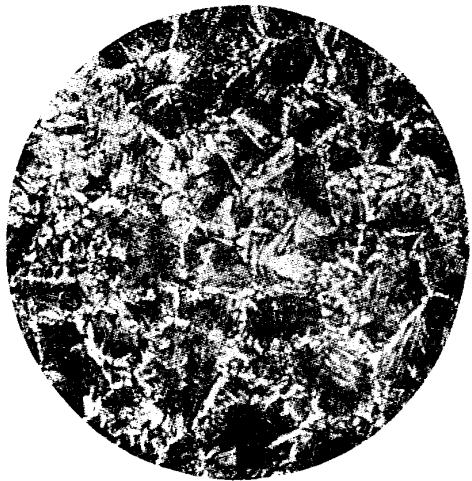
五〇二

五二一	五〇二	四九四	六〇六	六〇五	六〇四	六〇三	六〇二	六〇一	五〇八	五〇七	五〇六	五〇五	五〇四	五〇三	五〇二	五〇一	五〇〇
同	同	三A	同	同	二A	同	同	一A	同	同	三A	同	同	二A	同	同	二A

の も る せ 却 冷 て に 水 の 度 零

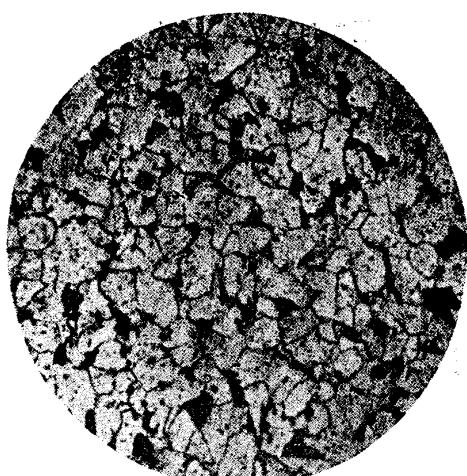


鋼るな量多分黄硫 a

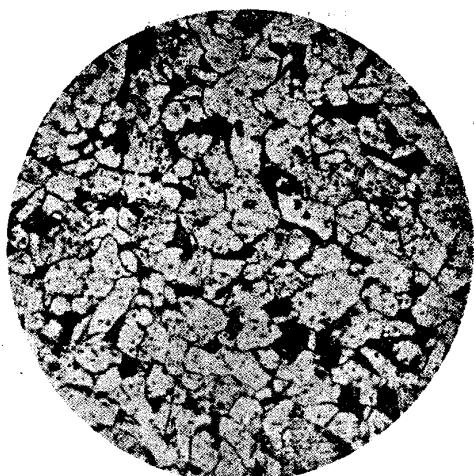


鋼るな量少分黄硫 b

の も る せ 却 冷 て に 中 気 空

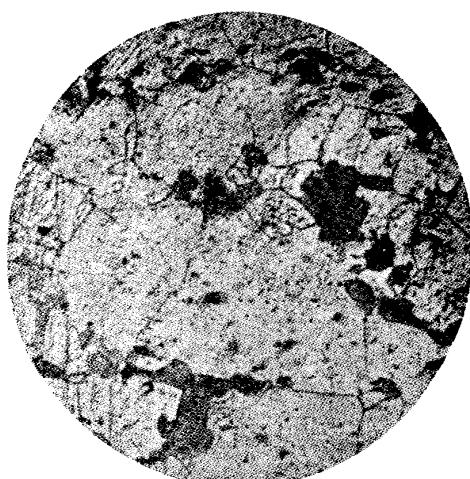


鋼るな量多分黄硫 c



鋼るな量少分黄硫 d

の も る せ 冷 缓 て に 中 爐

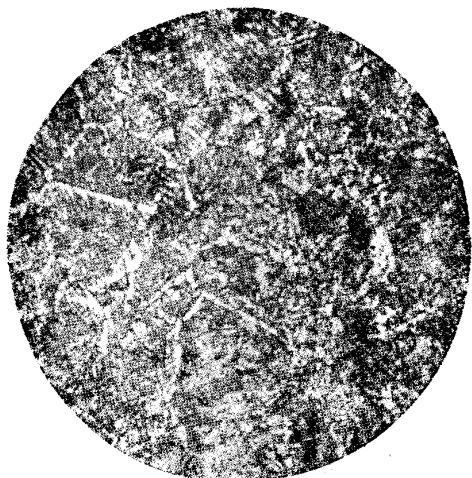


鋼るな量多分黄硫 e

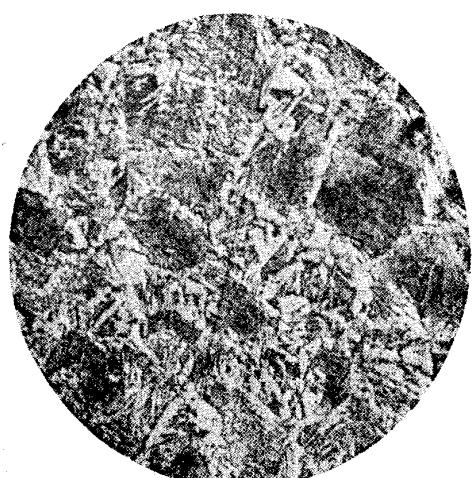


鋼るな量少分黄硫 f

のもるせ熱再に度百三氏攝



鋼るな量多分黄硫 a

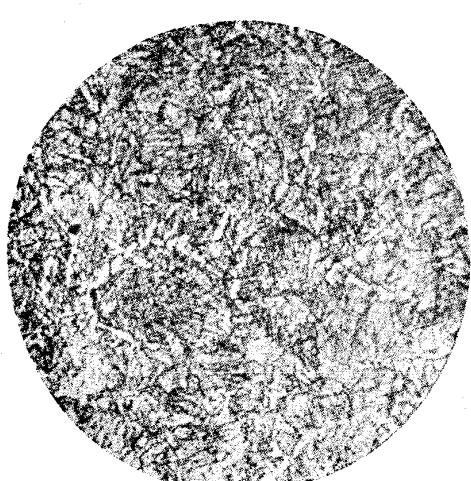


鋼るな量少分黄硫 b

のもるせ熱再に度百五氏攝



鋼るな量多分黄硫 c



鋼るな量少分黄硫 d

結論

第四表は抗張試験の結果を總括せるものなるか硫黄分に富める鋼は各種熱處理法を通して抗張強は何れも他より大なるか然し彈性界を見るに二種の熱處理法にては第一位、又三種の熱處理法にては第二位を占め其他の二種に在りては最下位に在り。故に此結果より硫黄は抗張力を減退せしめるものと云ふを得へし。

次て伸張率及收縮率を見るに硫黄の少量のものと中位のものとは其差極めて僅少なれとも多量を有するものは前二者に比し概して低少なり。

擊衝試験に於ける平均強度に在りては空氣中冷却並に爐中冷却の分を除きたる他の各種に於ては硫黄が最少量のものか最も優にして最多量のものか劣等なる結果を示せり。而して急冷後再熱を施せるものに於ては其差概ね著し。

以上の試験成績によりて未だ斷乎たる判定を下すこと困難なり。何となれば擊衝試験法なるものは新しき試にして且つ其價値に就きては技術者間に種々異論あればなり。又抗張試験は硫黄分の普通量を有する鋼に對して何等の不都合なけれども擊衝試験に於ては硫黄分の増加するに隨ひて強度に著しき差異を生することあり。故にシャーペー試験機によれる成績は尙ほ充分の経験を積める上這般の事由に對する見解を定めたる後に非れば重要な判断を下し得ざるへし。

尙ほ交番應力試験をも併せ行は、一層有力なる結果を得たるを信す。兎に角抗張試験若くは擊衝試験の何れか此の目的に副ひ得へきものなるやは尙研究を要すへし。遺憾ながら本試験に用ひしと同一材料は已に使用し盡し最早や同一條件の下に交番應力試験を行ふを得ず。本研究の結論として不備なるを免れず。(終)