

鐵

と

鋼

第七年第一號

大正十年二月二十五日發行

銅 鋼 に 就 い て

城 谷 陸 造

一、銅鐵合金並に銅鋼發達の經路

銅鋼に關する歴史を見るに古くは古代ローマ人の指輪として使用せる事有り、西歷千七百八十年、S. Rinman は鐵と銅とを五と一の割合に配合して合金を造り硬度大にして而も強靭なる性質を有する物を得たり、Faraday and Stodart (Phil. trans. 1862, P. 266) は銅 11% の銅鋼を熔製して善良なる金屬を得たり、Eggert (Wagner's Jahressbericht, 1862, P. 9) は銅 0.5% は低級炭素鋼又は鍊鐵にては僅かに red short を起す傾向ありとするも比較的炭素高き鋼に於ては何等影響する處無き事を主張す。

Longmaid (1821) は鐵 1 噸に就き銅 2.5 封度乃至 10 封度の割合に加入して異常なる硬度を有する合金を發見す、Musket (1835) は銅 5% 銅鋼は甚大なる硬度を有するも鍛鍊し此れに角を附する事甚た困難にして此れか銅塊の破面は結晶良く發達し未だ銅の遊離せるを認むるに至らず、而して 10% の銅塊は外見上 5% のものと大差なきも放射狀の結晶の明瞭なるものなり、質は堅く脆弱にして破面に銅の遊離析出せるものを認む銅 10% の銅塊は成分一樣ならず、底部は頂部よりも鋼に富み銅赤色を呈し結晶粒規則正しく現出す、銅 2.5% の物は既に破面に銅の條痕又は塊狀を爲す物介在す、自銚に於ては銅の遊離する事鋼に比して著しく早く銅 5% にして既に遊離するを見る、尙第一號銅に銅 5% を加入する時は銅塊の底部に遊離せる銅の斑點散在する物有り、銅 10% の物は肉眼的

に其の存在を示し 10% に至れば遊離せる銅は小球塊狀を呈して破面に現出する事を發見せり。要するに氏は銅は鐵と合金を作り得る能力を有するも直接炭素と何等反應する事なしと主張せり。Karsten (Percy's "Metallurgy of iron and steel") は銅は銅及銑と僅量に於て固溶體を形成する事を唱へ。Howe ("Metallurgy of steel" P. 368) は銅鐵合金に就ては多くの望みを有せずして本合金は red short にしや blow hole を造り易く造塊至難なりと。H. Bauerman ("Treatise on the Metallurgy of iron" P. 49) は銅と鐵とは總くてのペーセントに亘りて合金を造り得る事は疑問なる。

Edwin. I. Ball and Arthur Wingham (Jour. of iron and steel instit. No. 1, 1899 P. 123) 軟銅に於ては 1.5% の銅は好く合金を造り得る。1.5% 炭素の銅鋼も破面に銅の遊離せるを認めず。Henri Schneider (Engineering and mining Jour. Vol 50. P. 40. Oct 1890) は溶銑爐にて銑鐵銅及コークスを交互に投入し溶解しや 1% の合金を造らしに抗張力彈性共に大にして而も可鍛性有る物を得たり。

W. H. Green wood ("Metallurgy of iron" Vol I.P. 77) は鐵と銅とを直接合金せしむる事は甚た困難なる。銹及銅を連續的に還元せしむる事に依りて合金せしむる事を得ると。I. A. Phillips and H. Bauerman ("Elements of Metallurgy" 1891 P. 142) は一般に銅と鐵とは第三の金屬加入に依りて合金と成るを妨げぬ。James Riley (Jour. of iron and steel instit. No 1. 1890 P. 123) は銅と鐵とは顯微鏡的に合金を作らすして銅は研磨面の全部に亘りて散布するも此れにアルミニウムを加入する時は好く合金を作り得るなり。

F. Lywood garrison (Jour. of Franklin instit. Aug. 1891) は銅 5% の銅鋼は完全に合金する 10% の物は銅の過剩を來す。

W. Lipin (Jour. of iron steel institute 1900 No. 11) は Swedish charcoal iron に銅を加入する時は流動性を増

する結晶性發達し性幾分脆弱となる、銅四・九%を含有するものは一平方吋に就き十九噸乃至二十二噸の抗張力を有し炭素をして遊離状にし銅の加入は金質をして善良ならしめずとするも事更に怖るゝ必要なしと云ふに在り、尙鋼に於ては炭素の増加するに従ひて銅の鐵と固溶體を成す量は減少して遂に三%に至る而して此れを加工するに hot working を行ふ時には破裂を生し易し。

Dr. Edwin T. Ball and Arthur Wingham (Jour. of iron and steel institute 1889, No. I.P. 123) は坩堝熔解法にて試料を熔解し銅塊に造形する事なく坩堝内にて冷却せしめ此れより $1'' \times \frac{1}{4}'' \times \frac{3}{16}''$ の試験片を造り抗張力試験を行ひたるに次の結果を得たり。

原 料 鋼 番 號	鋼 %	炭 素 %	抗 張 力(噸)[平方吋]
I	○・八四七	○・一三三	一九・〇
II	一・一三四	一・一〇一	一八・三
III	三・六三〇	〇・三八〇	三六・六
IV	七・一七一	〇・七一一	四七・六
V	四・一〇〇	〇・一八三	五六・〇
VI	四・四四〇	三四・三	四三・一
			痕 跡

試験片の厚さ(呎)	銅 %	破 断 界	彈 性 界	延 伸 %	收 縮 面 積 %	elastic ratio
$\frac{6}{16}$	〇・一〇	六一・三七六	四四・一五二	二七・五二	五六・三〇	七一・九
	〇・四四	六〇・二八三	四三・八四一	一七・八八	五九・〇一	七一・七
$\frac{3}{8}$	〇・一〇	五八・九六五	四二・二一八	一八・八五	五五・五〇	七一・六
	〇・三五	五九・六三〇	四三・四七八	一九・〇一	五七・八六	七一・九

一般に銅は red short を起し易くも一定量以下なれば差支なく No.4 や冷間にて鍛鍊し得るなりと、Mr. H. H. Campbell ("On the manufacture and property of structural steel," P. 276) は鋼に銅の〇・一五%迄含有せらるゝも何等影響する處なく却つて此れが韌性を増す。

て次の結果を得たり。

品名	彈性界	抗張力	延伸	收縮面積	炭素%	満俺%	銅%	鋼
封度(平方吋)	封度(平方吋)	%	%	%	%	%	%	%
滿俺鋼	111.71	111.16	111.00	六五.00	0.10	一一.九	—	—
銅鋼	110.80	110.80	110.50	六一.10	0.10	一.八	—	—
鐵	114.39	111.77	111.00	七五.50	0.04	—	—	—
部 分	炭素%	硫黄%	磷%	銅%				
鋼塊内部	○.11H	○.15H	○.1100	○.00H11				
鋼塊外部	○.11H	○.00H11	○.00H11	○.00H11				

満俺鋼及銅鋼の機械的性質には類似の點多く或る程度迄は相平行し一般に銅は満俺よりも弾性界を増すの作用大なり Mr. T. W. Hogg (Jour. of society of chemical industry Vol 12, P. 236, Jour. of iron and steel instit. 1893 No. 1, P. 388) は鋼塊内の分凝に於て銅は炭素、磷等に比して著しく少しだ。

Mr. Albert Ladd Celby (Iron Age. No. 301899 P. 1, Jour. of iron and steel institute 1900 No. 1 P. 413) は Steel shaft, Gun, Tube, Boiler, Ship plate, Bessemer steel rail 等に於て含有せらるる銅は或る一定量迄は鋼の性質を害する事なく多くの實驗結果より其の一定量とは ○.五六% と斷定す、例へば銅 ○.五五三%、炭素 ○.三九%、満俺 ○.七〇〇%、珪素 ○.一八二%、磷 ○.〇五七%、硫黃 ○.〇五五% なる gun steel の機械的試験は抗張力 1 平方吋に就き二九二五噸、彈性界 1 平方吋に一七・一六噸、伸ひ三一・一一%、面積の縮み五一・九二% を示し又銅 ○.五六五%、炭素 ○.一五%、満俺 ○.六四%、珪素 ○.一四九%、磷 ○.〇四七%、硫黃 ○.三一四% の crank shaft steel は抗張力每平方吋に三五、一一噸、彈性界 1 平方吋に二〇・六四噸、伸ひ二四・九二%、縮み四五・六七% の數字を現し、銅 ○.五七五%、炭素 ○.一三八% の平爐鋼は好く熔接し得ると而して boiler の fire box plate 及構造鋼に對して銅含有量を ○.〇五% 乃至 ○.一〇〇% 以下たる事の制限を設くるの必要ない事を力説せり。

Mr. W. Lipin (Jour. of iron and steel institute 1900 No II, P. 551) は坩堝熔解法にて Colby 氏の研究を續行

して銅の有効範囲を擴げ銅〇・六%を以て極限とせり而して又銅三%の銅鋼は壓延加工甚だ容易にして銅四・七%に至りて Red shortness を起し七%乃至一〇%の物は鎚打に依つて鱗裂を生す其の實驗結果の一部を見るに

	Original iron	Cuprous steel
炭素 %	〇・100	〇・110
俺素 %	〇・140	〇・100
珪素 %	〇・〇九〇	〇・140
硫黄 %	〇・〇三四	〇・〇〇九
燃燒性 %	〇・〇111	〇・〇111
抗張性 %	11K mil	11K mil
彈性界(噸)[平方吋]	四六・五〇〇	三八・一七〇
伸ひ %	117・800	111・1100

にして銅の加入によりて大なる抗張力を獲得せり尙炭素の増加する時は銅の加入の安全度を下降せしめ炭素含有量〇・四三%なる鋼に於ては銅の安全なる加入量は二%にしてこれより多量になれば Red shortness を起す、銅一%の物は工具鋼として使用し得ると稱す、Mr. A. Ruhfus (Jour. of iron and steel instit 1900 No. II) は銅〇・四%の鋼は更に Red shortness を起す事なく熔接を行ふには〇・三%を越す可からずと。

J. E. Stead (Jour. of iron and steel instit. 1901 No II) は從來の諸學者の得たる結果の一一致せるか如く見ゆるは金屬合金なる考への一定せらる處にあるとし此の點に關して氏の意見は顯微鏡的分析の程度にて満足す可しと云ふに有り即ち金屬合金とは互々に熔け合ひ冷却して固體となりたる物にして單に熱又は壓力に依りて分離し能はす熔融狀態に於ても油と水との如とく層を爲して分離する事なき物を云ふ、更に此れを區別して true alloy, perfect alloy, imperfect alloy も爲す事を得、true alloy と

は單體と化合物例へは鐵と満倦の炭化物、鐵と硫化物等の如く金屬と金屬、又は金屬と非金屬との合金にして白銑鐵、鼠銑鐵の如き是れなり、*perfect alloy* とは固態の狀態に於て齊一なる組織(顯微鏡的に)を有する物にして次の條件を有する物也、一、成分金屬の一つか一定の化合物なる事、二、成分金屬か一樣の結晶なる事、從つて其晶態は嚴密なる意味に於ては一様ならざるも一つの合成成分と認む。*imperfect alloy* とは熔融狀態より凝固する場合に成分の一つ又は二つか初期晶として分離結晶せる物なり、茲に合金の成分とは必ずしも原素又は化合物を指すに非ずして顯微鏡的に分離せる物の意なり。氏は斯の如き考への下に實驗結果を判定せり、實驗に用ひたる銅及鐵は次の如き不純物を含有せる物なり。

銅九九・七三%、酸素〇・〇六%、鉛〇・〇四四%、亞鉛〇・〇一三%、アンチモン〇・六〇七%、金〇・〇〇〇四%、銀〇・〇二%、砒素〇・〇五%、ビスマス〇・〇〇四%、ニッケル〇・〇四七%、鐵〇・〇一四%、又鐵は鐵九九・五四二%炭素〇・〇三五%、珪素〇・〇〇八%、硫黃〇・〇三六%、磷〇・〇四二%、銅〇・〇一一%にして此等を相熔融し合金を造り顯微鏡並に化學分析の結果を綜合するに

一、銅と鐵とに Direct melting に依りて總ての割合にて合金を造り得へく而して酸素及珪素浸入し易し。

二、合金全部を三つに區別し得、即ち

A 類	—— 鐵	痕	—— 一・七三%
B 類	—— 鐵	二・七三—— 九二·一%	—— 八%
C 類	—— 鐵	九二·〇—— 一〇〇%	—— 八—— 〇%

A 類、單一組織をなし顯微鏡的に純銅の如し而して鐵の増加するに從つて硬度を増し磁性大とな

る Perfect alloy にして銅と鐵との等質結晶を爲す。

B 類、鐵の二・七三%を超過すると鐵に富める初期晶を分離し一〇%に至りて結晶形を變して樹枝

狀又は八面體結晶となり九〇%にて全部に亘る。

破面は常に銅色にして銅の含有量に依りて大差なく九〇%の物は銅は僅かに粒の間に介在するも破面は全部銅色を呈す而して結晶粒其の物も中心部は主として鐵にして外部に至るに従ひて銅に富む。

C 類、此の合金は肉眼的にも又顯微鏡的にも破斷面は銅色を呈する事なく Heat tinting にて研磨面の青黃色になるに至りて留むる時は結晶粒は一様に着色せずして酸化は結晶粒界より始まり漸時内部に向つて進む此れ熔融點高き鐵の先づ凝固し始め其れより銅の増加するに従ひて凝固點は下降し遂に銅八%に至る其れ以上は結晶粒の界に分離析出す此の結晶粒は Rouze boom の混晶體と稱する物に相當す。

銅鐵合金に炭素の及ぼす影響に就きて前記 Musbet の實驗の正確なるを保證せり、即ち銅か鐵と合金を造るに炭素には全く獨立にして何等の觸媒作用を受くる事なし而して炭素一%の炭素鋼は銅七%迄を固溶體として含有し其れ以上になれば銅の小球塊を析出し鋼塊の底部に於ては殊に多し銅二五%の銅鋼に於ては鋼塊の底部は一〇%の鐵を含有する銅の分凝し固溶體並に樹枝狀結晶より成り頂部にては小球狀を成す銅七%、炭素〇・九三%の銅鋼を加熱着色するに初期晶は其の外境に銅を析出し第二次晶たる Pearlite の粒は含有せる銅の量によりて種々着色す沃素及硝酸に依りて腐蝕するも同様なる組織を呈す又如何に緩慢に冷却するも Pearlite 内の Cementite の薄き板狀を認め得すして恰も固溶體の如き状態に在り尙次の數條にて概括せり。

一、鐵と合金を作り得る銅の量は珪素三%を含有せる grey hematite にて七・五%炭素一%の鋼にて

一五%にして銅の過剰量は單に機械的に球狀をなして散在し凝固する事早々時程多量に生し緩慢なる時は少し。

二、鑄鐵に於ては銅は炭素の狀態(化合及遊離)に影響する處なし。

三、銅鋼に於て銅はパーライトの發生を妨くるも長時間軟過する時には分離する炭化物の量は炭素鋼と異なる處なし。

四、鑄鐵に鋼の加入する時は單に強力を増加するのみなり。

J. E. Stead, F. H. Wigham (Journal, iron and steel instit. 1901) は銅一・一七%は硫黃〇・〇六・三一%満俺〇・四五%と同し作用を及ぼす而して銅は炭素の少き時よりも多き時其の加工性を害する事甚しく其の狀態燒に酷似する物あり Wire drawing に於て高級炭素の時は殊に鋼の質を害するなり Pierre Breuil (Journal, iron and steel instit. 1901) は J. F. Stead の研究を進めて大略次の結果に到達せり。

一、銅鋼の實用上有効なるは銅四%迄の物にして四%を越ゆる時は壓延困難となる。

二、銅塊の狀態にては銅は含有炭素量の少なる程硬化作用著るしく起る。

三、銅は Ar_3 及び Ar_2 轉移點を降下せしめ Ar_1 を著しく強むれとも此の點を五百五十度以下に遞減する事なし。

四、含有せらるゝ銅の大なる程壓延に依つて擴張力増加し炭素の少き程顯著なり。

五、軟過に依つて性質の特長を變化せしむる事なきも軟過せざる物との間には測定の差大にして自ら分類なし得るなり。

六、銅鋼はニッケル鋼と擴張力を等しくす。

七、各種機械試験の結果もニッケル鋼に比して遜色なし。

II 熔解法

製鋼原料として、使用せるものは次の如き化學成分を有するものなり。

品 名	炭 素%	珪 素%	燃 燒%	硫 黃%	満 億%	痕 跡%	銅 %
一、庖丁鐵	○・○五	○・○四七	○・○四〇	○・○一〇	○・一五	一一	
二、玉鋼	一・三四	○・○五四	○・○一三	○・○二二	○・六一	○・三六	
三、鐵道管材	○・一	○・○二三	○・○一〇	○・○四一	○・四一	○・三〇	
四、海軍管材	○・九	○・○一四	○・○二一	○・○六一	○・四二三	○・三〇	
五、造船厚板	○・二六	○・○一四	○・○三三	○・○二四	○・六九	○・五八	
六、極軟丸	○・一	○・○一〇	○・○一〇	○・○三八	○・四四	○・四四	
七、造船山形	○・二三	○・○二六	○・○三六	○・○五六	○・五五	○・五五	
電氣銅	九九・八〇	滿 俺%	鉛 %	亞 鉛%	鐵 %	錫及アンチモン %	
		痕 跡	痕 跡	痕 跡	痕 跡	痕 跡	

本試験は始め銅鐵合金並に銅鋼の組織を検査する目的なりしか故に試料も一〇瓦乃至一〇〇瓦のものにて充分なりしを以て試料熔製に於ても次の如き方法を探りたり。

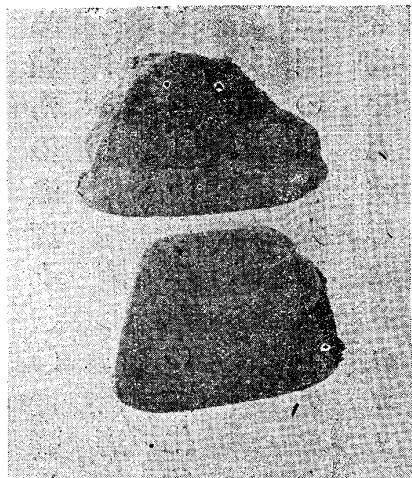
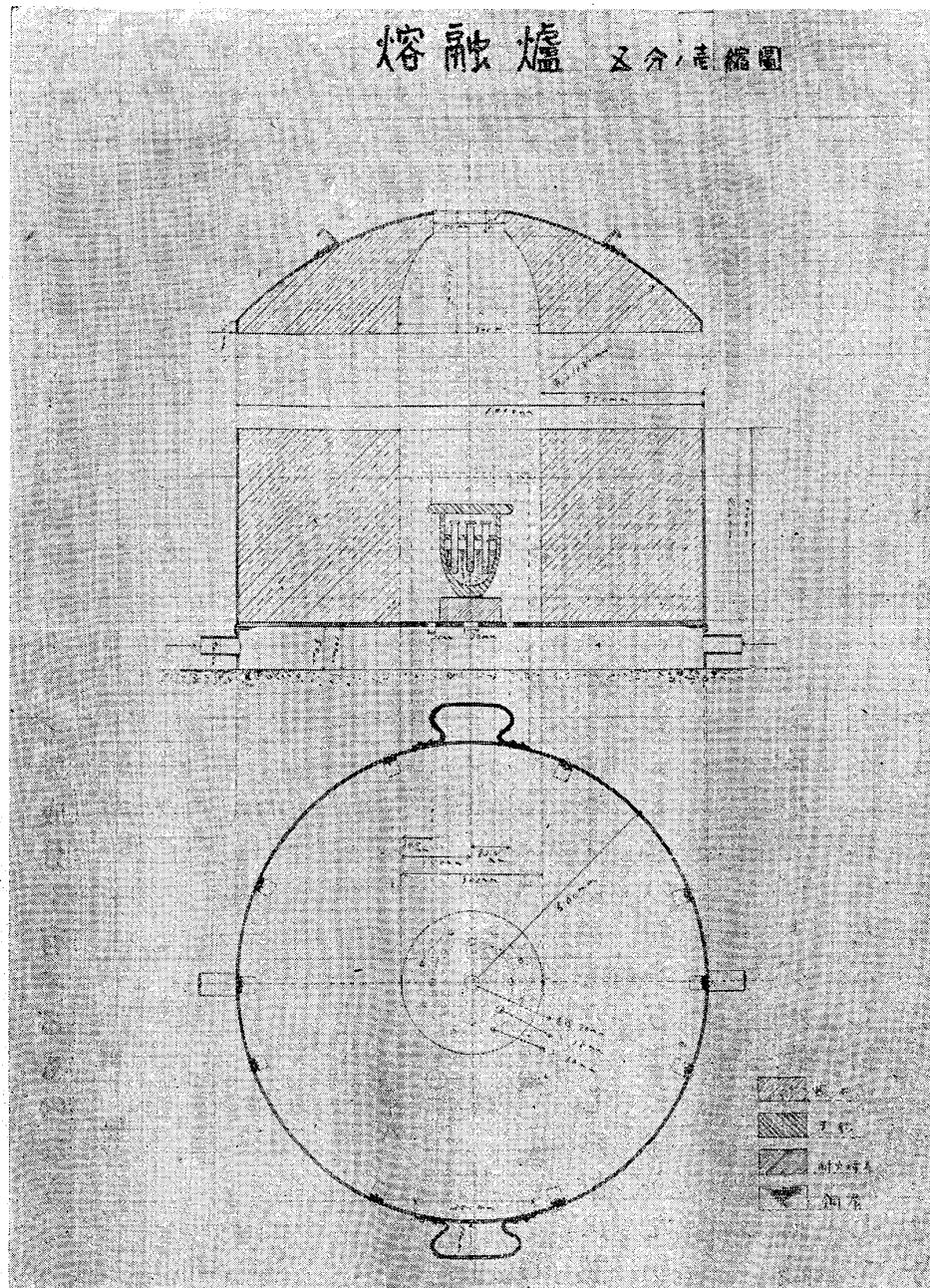
熔解方法第一

普通耐火材料の耐火度を試験するに用ふる小型ゼーゲル式爐にて高熱を得、炭素の浸入を防ぐ爲めにマグネシア坩堝に所要の配合物(二百瓦)を入れ蓋をなし目塗を施して瓦斯の浸入を防ぐ爐に點火し送風を行ひて高熱とし熔融す熔融したる後は送風を止めて暫時爐内に放置し坩堝内にて凝固せしめ爐内の溫度七〇〇度(攝氏)……八〇〇度に降下したる時爐外に出し試料を坩堝より取り出し此れを中央より縱斷して研磨検鏡す第一圖は此れか縱断面の寫眞圖なり此の方法にて熔融せし物にはシリケート及び銅の酸化物浸入する物多し低級炭素の銅鋼は此の方法にて熔製す。

熔解方法第二

第二圖の如き大型ゼーゲル式爐に十五番黒鉛坩堝を入れ此れに銅の旋盤屑を満し其の内に所要の配合物を充填したるカオリン製のチューブを挿入し蓋をなして目塗を施し黒鉛坩堝にも蓋を設

第二圖



けて熔融せしむ然る時は坩堝内の銅屑先づ熔融して内部溫度を一様にす尙高熱を與ふるときは鋼は過熔融の状態となる此處に於てカオリンチユーブ内の原料は各々一様に熔融す可し、而して其れが配合熔融の程度は時々黒鉛坩堝の蓋を除き銅屑の火色を觀る事に依りて充分窺知する事を得、熔融せば暫時爐内に放置し坩堝を取出して自然放冷せしめ全く冷却したる後チユーブを破りて試

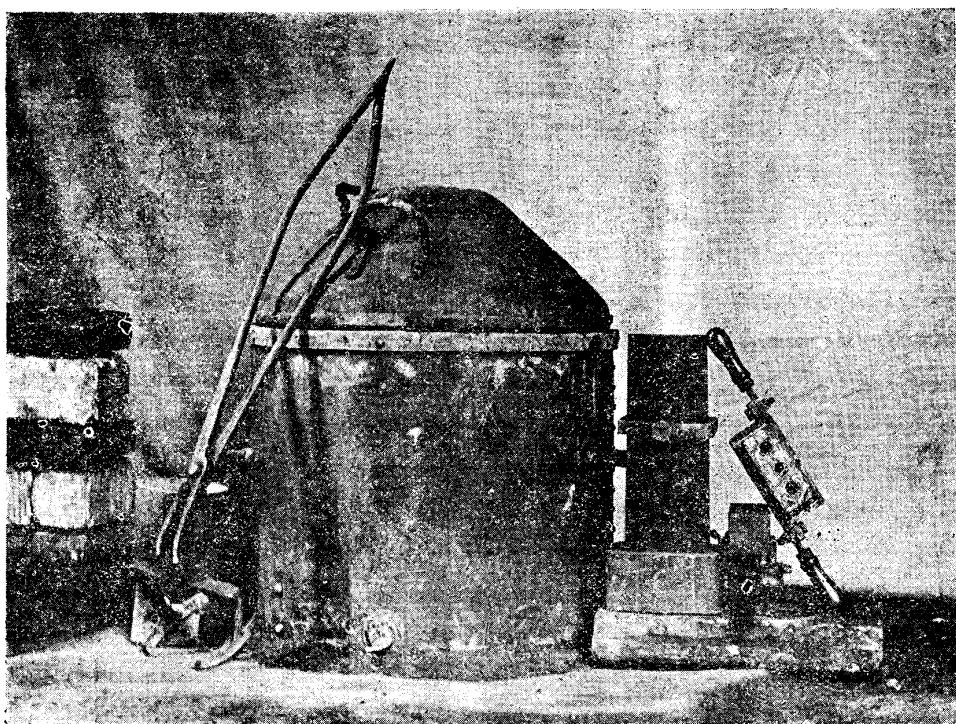
料を出し此れを中央より縱斷して檢鏡す、

第三圖は此れか斷面なり。

熔融方法第三

ホスキン式電氣爐に黒鉛坩堝五番(三に近づく)に三事情の爲め中止せるか故に充分の試験材料を作る能はさりき實驗番號三八及び三九は此の方法にて熔

第四圖

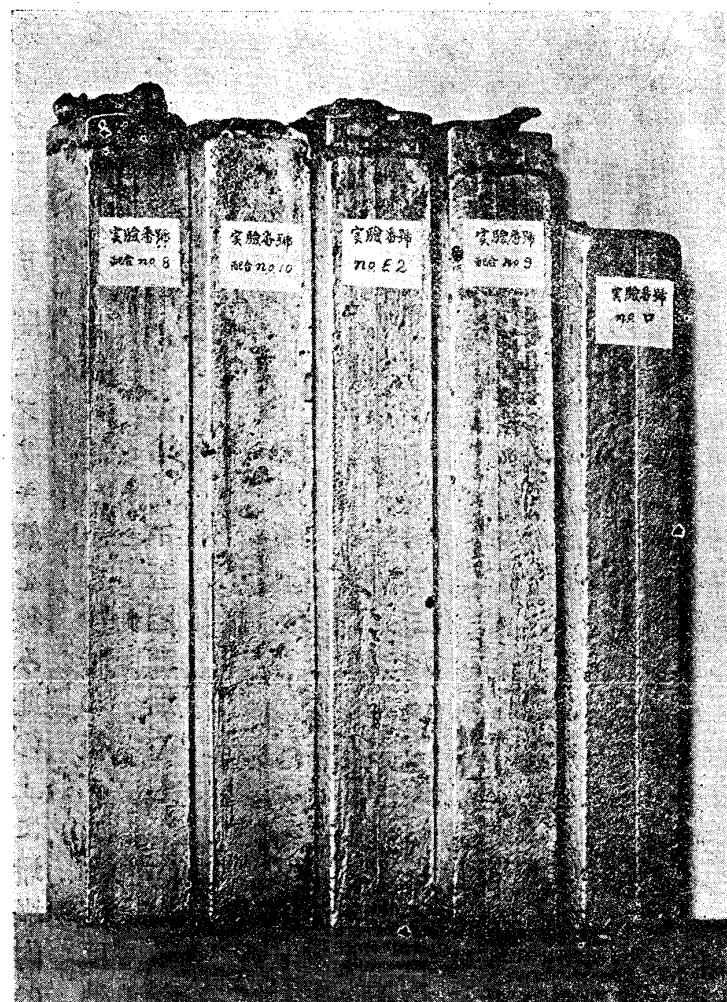
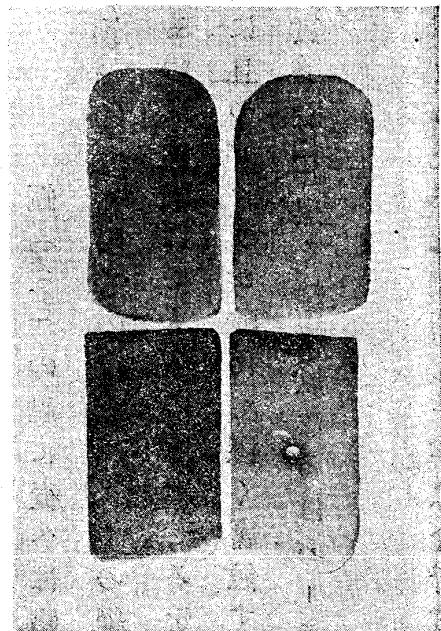


融せる物なり。

熔融方法第四

研究の範囲を擴張して機械的性質、元素の分布状態及諸種物理的性質をも顯微鏡組織と平行して行ふ爲めに前記熔融第二

第三圖

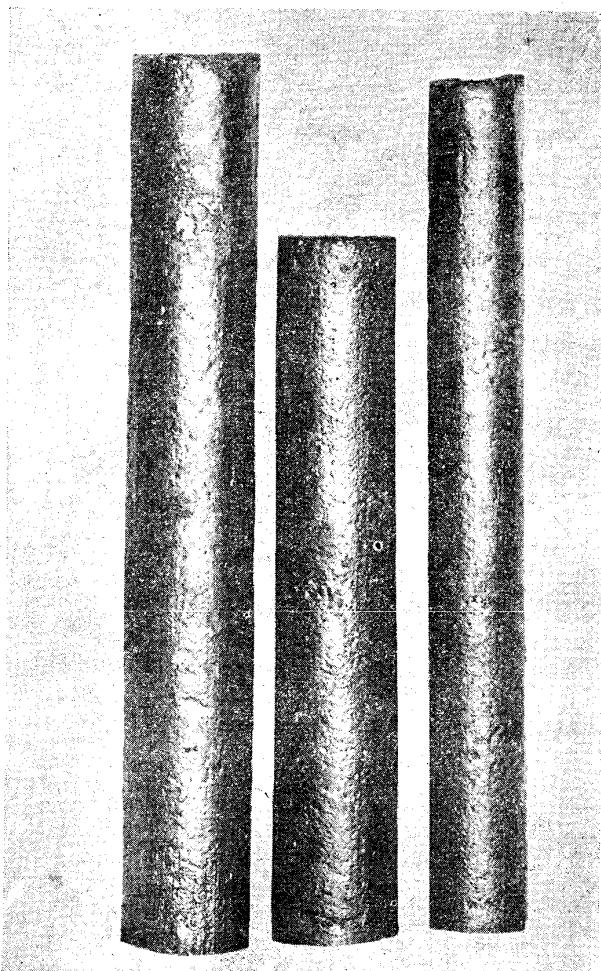


第五圖ノ一

の大型セ
グル爐にて
黒鉛坩堝十
五番に耐火
粘土を裏附
けし十庭の
原料を熔融

し第四圖の如き金型にて造塊す鑄造方法は湯口と *ingot case* 間にブリキ鉢を狭み此の上に坩堝内の熔湯を流し込む然る時は暫時湯は湯口に止まりスラグ等の表面に浮ひ上る、少時の後ブリキ鉢は熱せられ遂に熔けて穴を開け湯は一時にドツト金型の内に流入するなり、第五圖は斯くして得たる鋼塊の外観なり。

第五圖ノ二



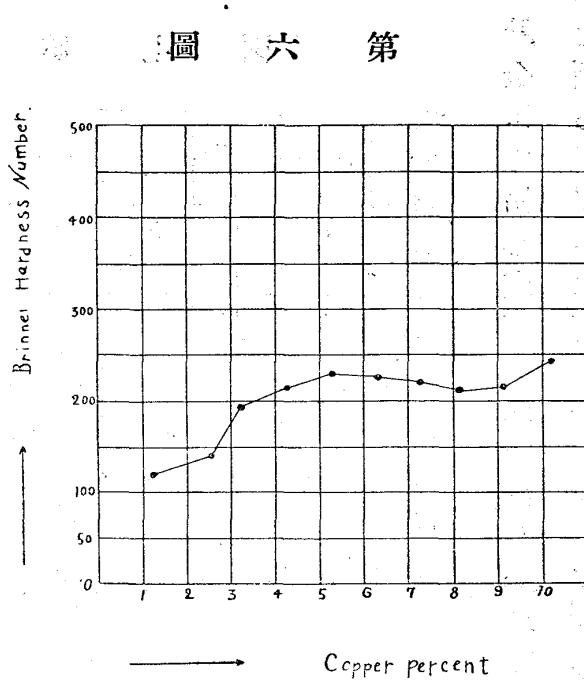
三、銅鐵合金

原料として庖丁鐵及び電氣銅の削屑を配合し熔融方法第一に依りて熔製する熔製せる小塊にては含有炭素量一定せず多きは〇・一五%を含むものあるも此の部類に加入せり。

第一表は其の概要にして銅五・一二%のものはフェライトの着色明瞭にして五九〇%のものはデルタ一状態を成す銅 (Stead の説に従へば鐵二・七三%を含む固熔態なり) の球狀に分離せるもを認め(實驗 VIII) 銅一〇・九%のものはデルタ一の網目を成して出で其の周周のフェライトは着色す(實驗 XI) 此のものは肉眼にても銅の遊離せるを容易に認め得るなり銅一・三〇八%に至りてはデルタ一の析出鮮に且つピクリン酸にて深く腐蝕する時は結晶粒に依りて著しく着色の度を異にせるものを現出す(實驗 XIII) 黒く纖維狀なるはパーライトなり。

四、銅鋼の組織と硬度
熔融方法第二に依りて熔製し出來たる試料は中央より此れを縱斷し一半は分析試料とし他半に

て硬度試験、顯微鏡組織並ひに元素の分布を検鏡せり小鋼塊の組織は頂部底部共に大體一様なり此れか概要是第二表の如し銅の三・五%頃迄は普通炭素鋼と大差なきも鋼鋼にて特に著しきはパーライトは總て美麗にして粒狀又はソリーピテックとなりてセメンタイトの粒狀に分離せんとする傾向を有し(實驗XX)フェーライトは直線狀又は纖維狀にして結晶粒は柱狀に發達す。(實驗XVI及びXVII)銅四五パーセント以上に及へはフェーライトの處々に着色せる部分を認め其の多くは網目狀をなす(實驗XXX及ひXXXIII)而してセメンタイトのパーライトより分離せるものあり含有銅の増すに従ひて多く同時に銅の球狀のものを析出す(實驗XXXV)(實驗XXXVIII 及ひXXXIX)は熔融第三法に依りて造りしものにして炭素高く銅の分離せる量又甚た多量にパーライトを見たり硬度試験は Brinell hardness Machine 及ひ Shore's sclerometer に依りて行ふ前者の硬度と含有銅の關係は第六圖に示す如し。

第
六
圖

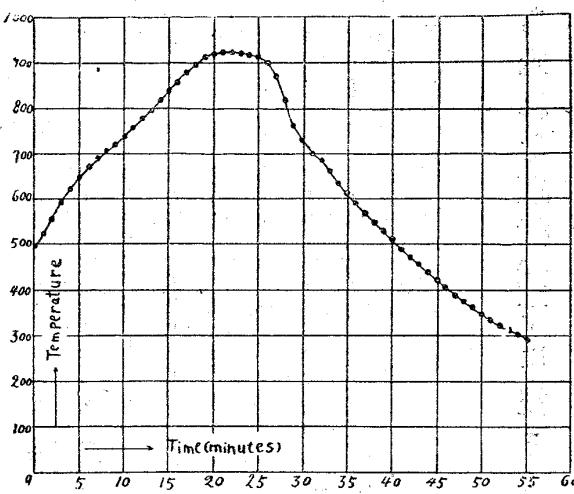
觀是に銅含有五乃至六%附近に於て其の硬度最も大なり即ち此れを顯微鏡下に觀るも未だフェーライトの着色し軟きデルターの遊離するに至らずセメントタイトの粒狀可成分離せるを以て堅硬なる質たるを豫想するに難からず然るに銅含有量此の域を越さんかセメントタイトの析出は之を伴ふと雖も柔軟なるデルターの析出著しきか爲め却つて硬度の減殺を來すへし茲に行へる試験其の數甚た少くして充分なる正確度を期し難しと云へとも組織との關係は充分認め得るなり。

五軟過組織

金質調整を計らんが爲めニクロム線を抵抗とせるヘラウス式電氣爐にて全部を一度攝氏九百度より軟過す爐の Heating rate 及び Cooling rate は第七圖の如し。

第三表は此れか概要を示すものにして軟過組織に於ては一

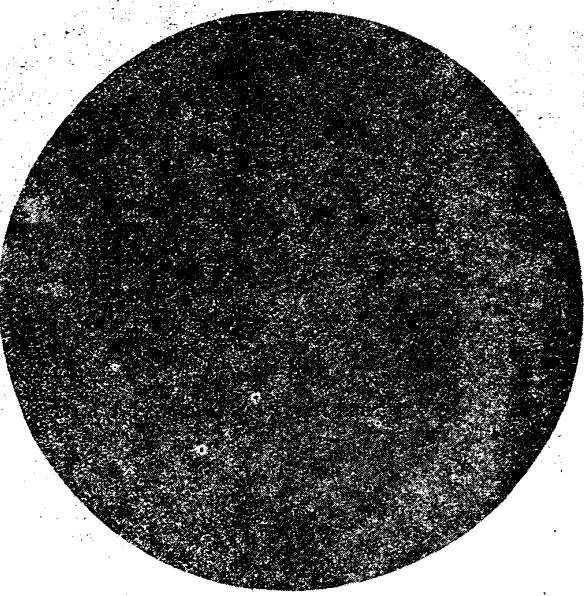
第
七
圖



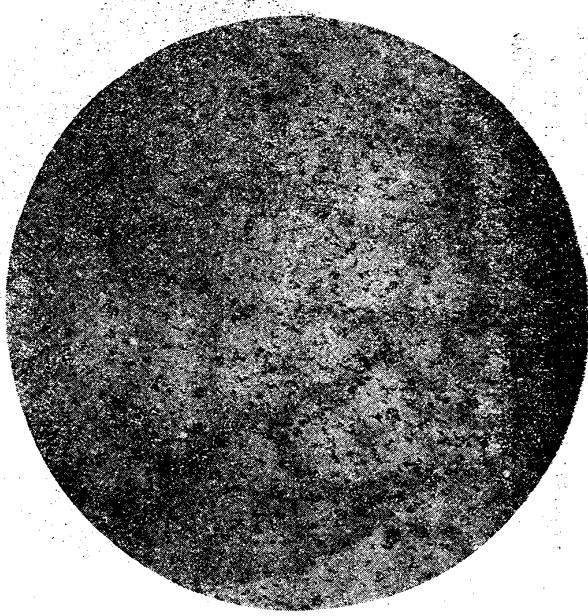
般にパーライト小さく好く一様に分布す而して何れも粒狀組織にしてセメントタイトを分離せんとす(實驗 LXII) 鋼四%迄は普通炭素鋼の組織と大差なし四・五%に至りてパーライト、フェライトの素地の諸所に着色せる部分を生し同時にセメントタイトの遊離せる粒多量となる(實驗 LVIII) 尚銅の増す時は着色せる部分内にデルタ一狀態の銅粒狀となりて遊離するものを生し(實驗 LIX) 遂に粒狀は相連りて網目をなす(實驗 LXI)

六 健淬組織

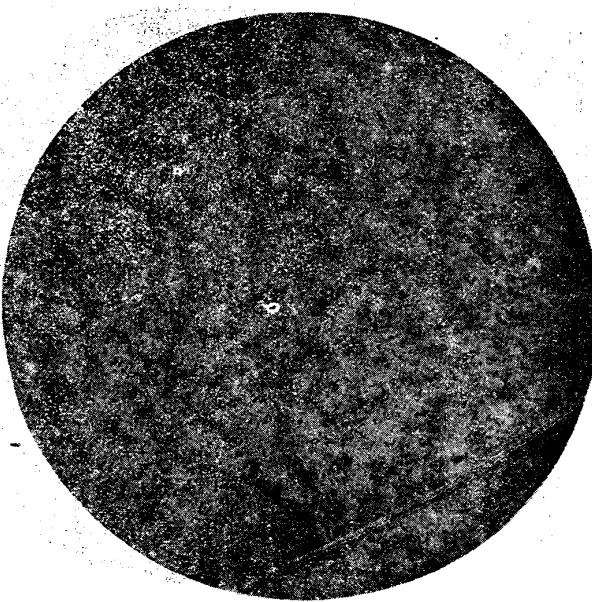
健淬は前記ヘラウス式電氣爐を直立せしめ其の内に試料を針金にて吊し直下に器を置き此れに適宜油、水、氷等を入れ試料の所要溫度に達したる時吊せる針金を断ちて器中に落し攪拌健淬す、健淬溫度は銅鐵平衡圖の轉移點を考量し撰ひたるものにして攝氏八百度より健淬せるものは Martensite 及び troostite を生し銅の増す程 Martensite 多量となる(實驗 LXV, LXVI, LXVII) 又攝氏千百度半熔融狀態より凝固し終る點に於いて氷中に健淬せるものは Martensite の針狀著しく發達せるものを見る(實驗 LXVI) 銅の含有量多くしてデルタ一狀態の銅の網目狀に遊離せるものを健淬するとときはデルタ一はネットウオーグより互に相凝集して粒狀又は其れに近き形となる(實驗 LXIV) 尚ほ焼き入れ組織は高溫度に於ける銅の狀態を決定するものにして金質研



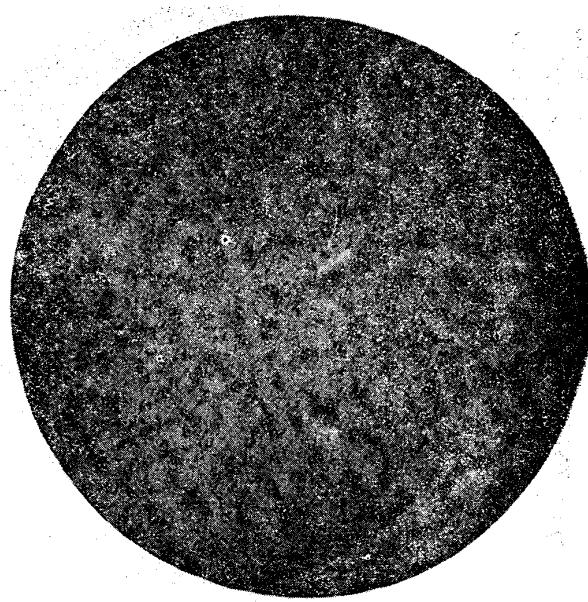
實驗番號 LXI 熔融番號 35
(150 倍) 銅 8.110 碳素 0.220



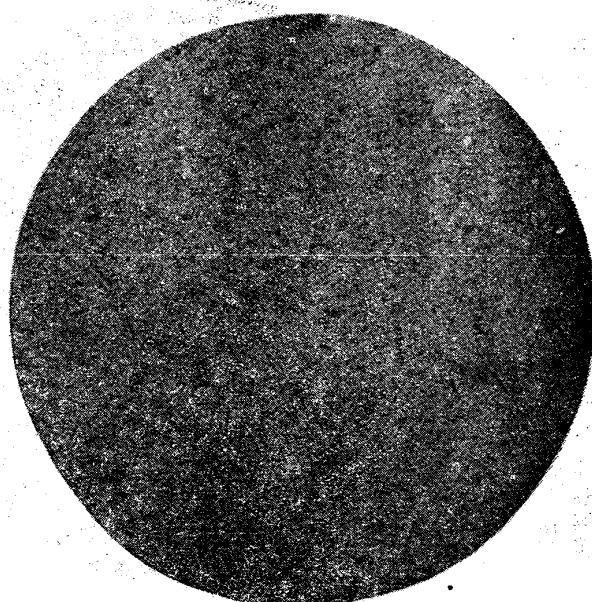
實驗番號 LX 熔融番號 34
(150 倍) 銅 7.340 碳素 0.278



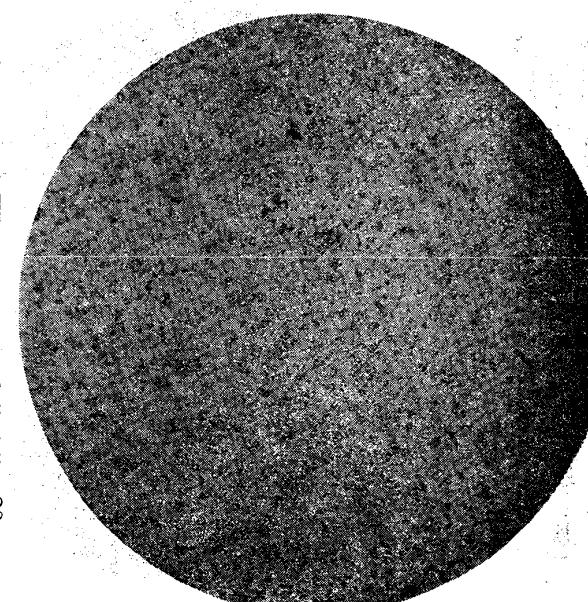
實驗番號 LIX 熔融番號 33
(150 倍) 銅 6.310 碳素 0.240



實驗番號 LVIII 熔融番號 32
(150 倍) 銅 5.220 碳素 0.235

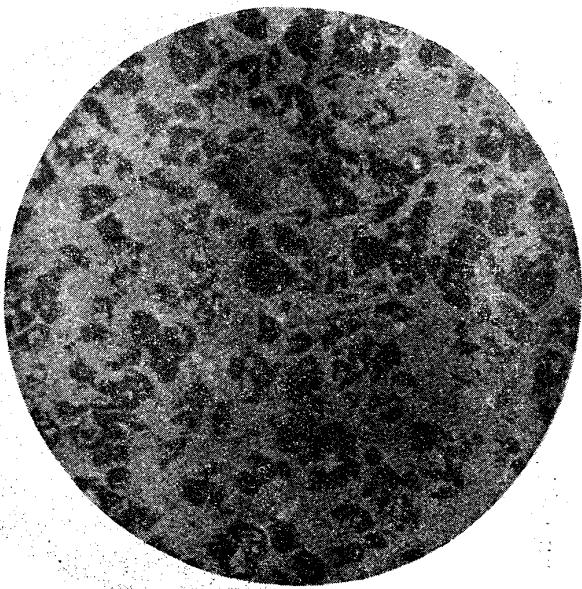


實驗番號 LVII 熔融番號 31
(150 倍)

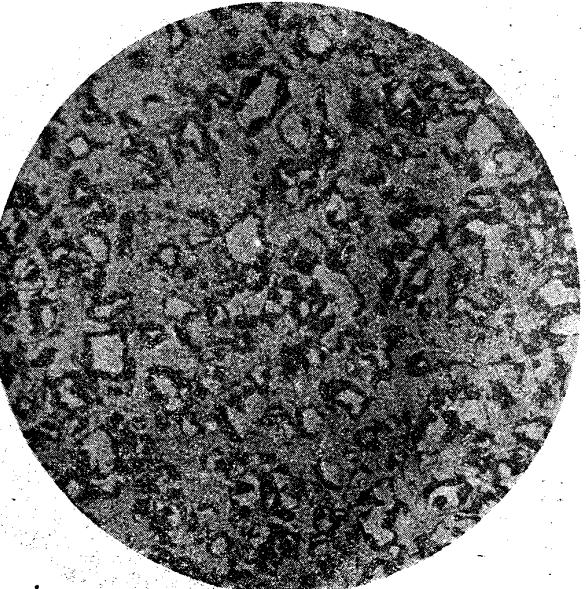


實驗番號 LVII 熔融番號 30
(150 倍) 銅 3.280 碳素 0.213

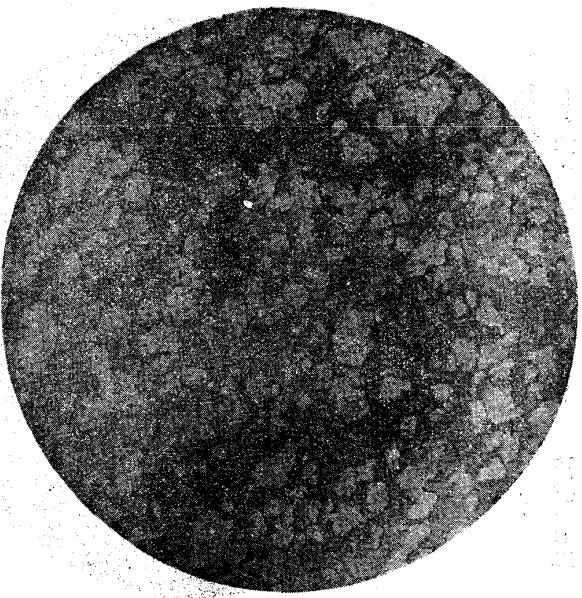
實驗番號 LXX
(300 倍) 鋼 2.600 炭素 0.250
800°C = 五分鐘保于水中鍛淬



實驗番號 LXX
(300 倍) 鋼 2.340 炭素 0.278
700°C = 五分鐘保于水中鍛淬

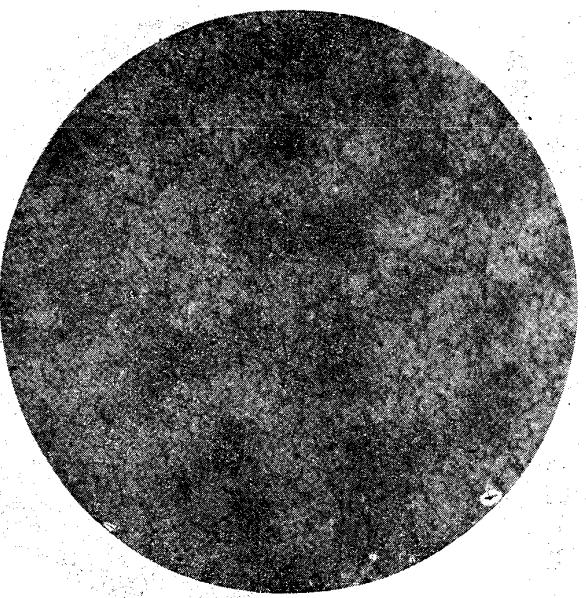


實驗番號 LXXII
(300 倍) 鋼 2.340 炭素 0.311
700°C = 五分鐘保于水中鍛淬

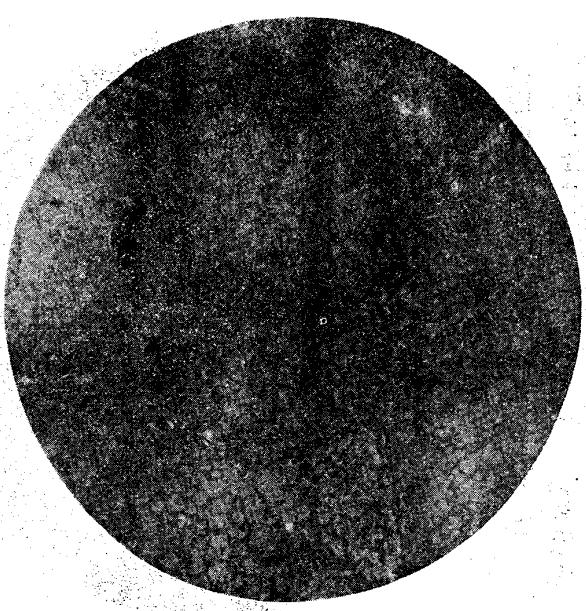
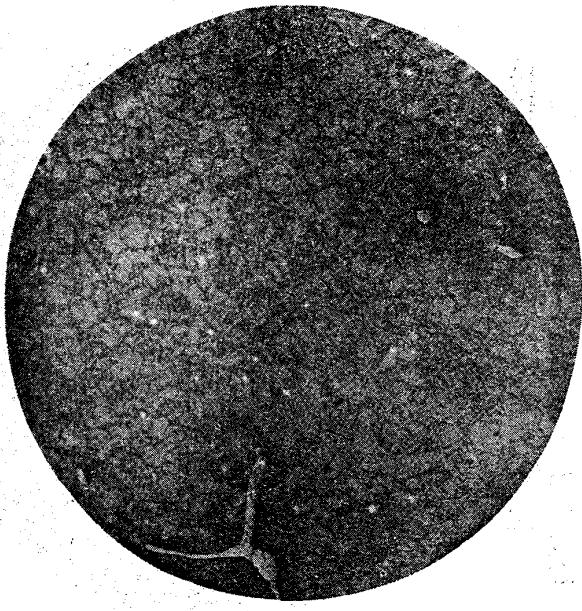


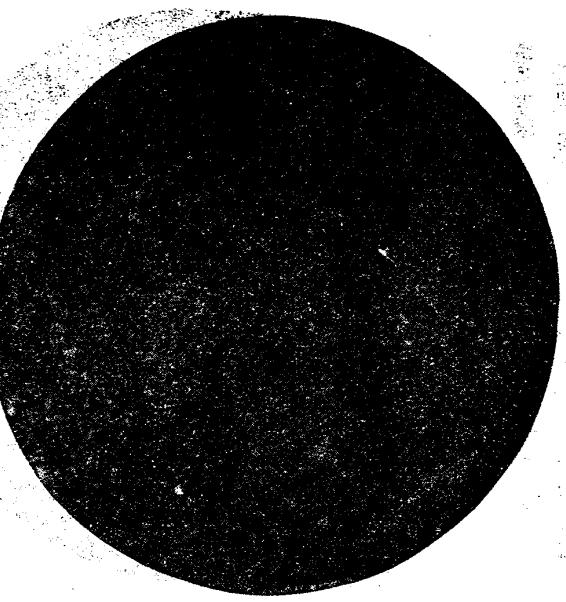
實驗番號 LXXIV
(300 倍) 鋼 9.020 炭素 0.311
1000°C = 五分鐘保于水中鍛淬

實驗番號 LXXI
(300 倍) 鋼 6.310 炭素 0.240
900°C = 五分鐘保于水中鍛淬

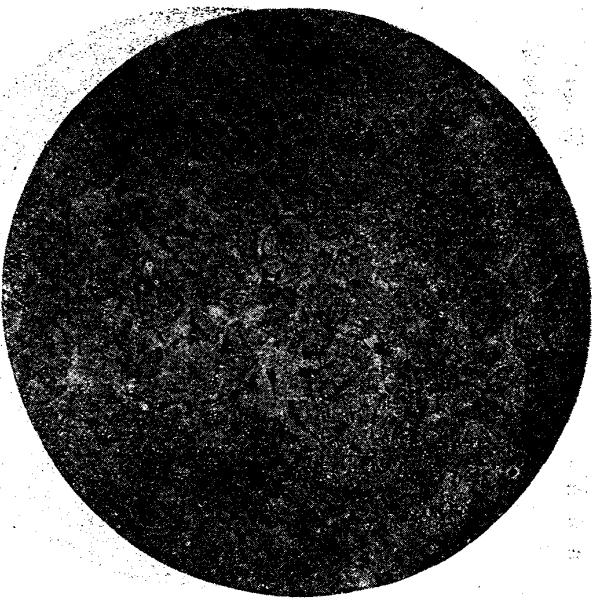


實驗番號 LXXIII
(300 倍) 鋼 8.110 炭素 0.220
900°C = 五分鐘保于水中鍛淬

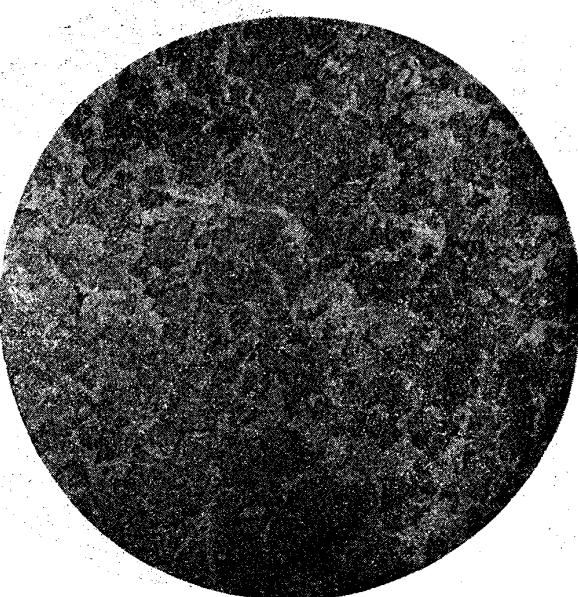




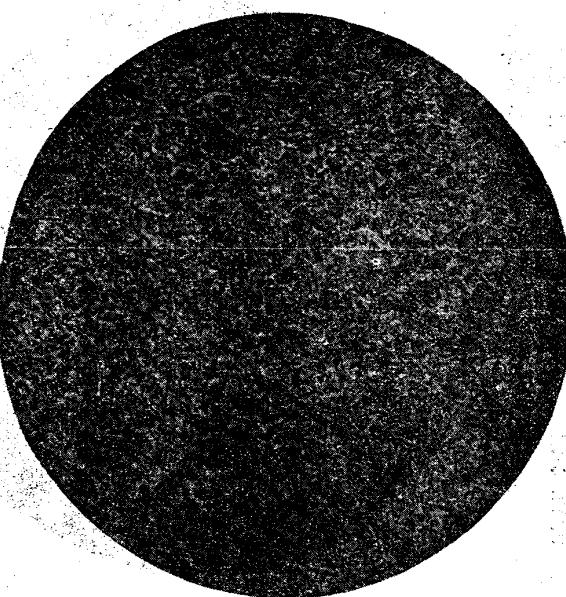
實驗番號 LXVII 熔融番號 22
(300 倍) 銅 1.660 碳素 0.290
800°C = 五分鐘保于水中健淬



實驗番號 LXV 熔融番號 17
(300 倍) 銅 1.200 碳素 0.229
800°C = 五分鐘保于水中健淬



實驗番號 LXIII 熔融番號 32
(150 倍) 銅 1.011 碳素 0.200
800°C = 五分鐘保于水中健淬



實驗番號 LXIV 熔融番號 14
(300 倍) 銅 0.608 碳素 0.200
800°C = 五分鐘保于水中健淬

實驗番號 XLVIII 熔融番號 20
(300 倍) 銅 1.400 碳素 0.320
1100°C = 十分鐘保于水中健淬

實驗番號 III 熔融番號 3
(150 倍) 鋼 1.092 炭素 0.070

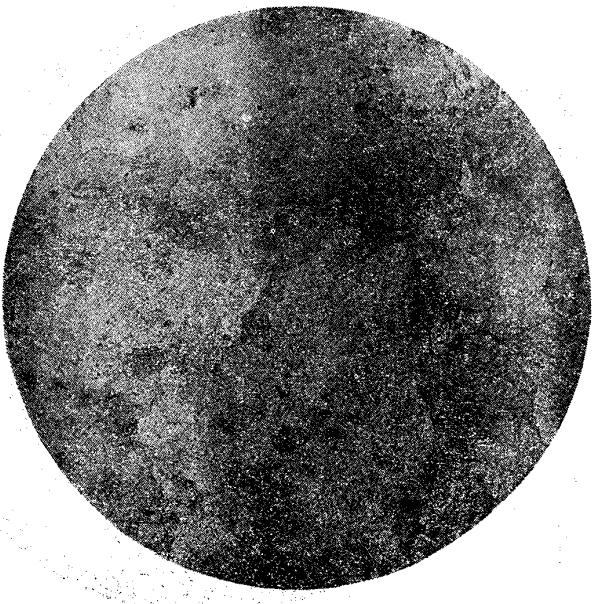
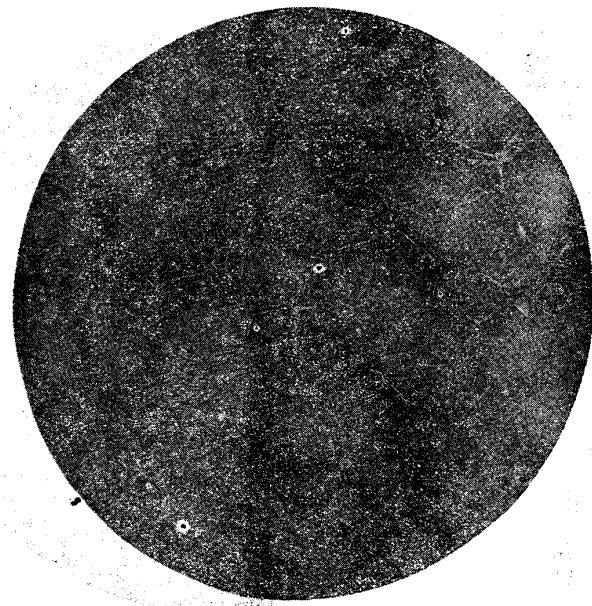
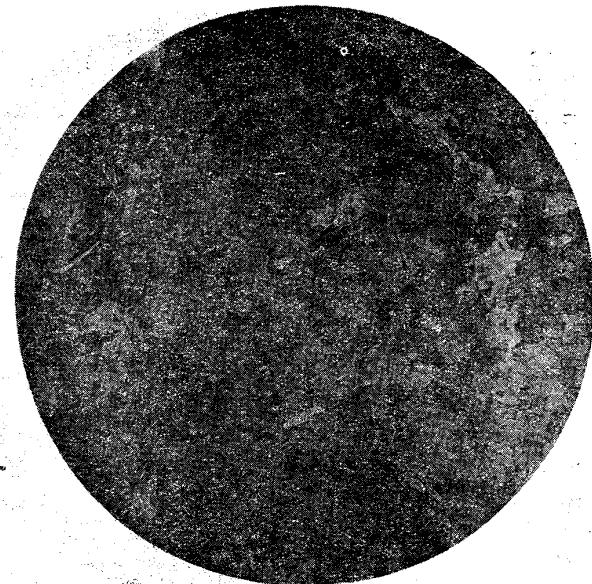
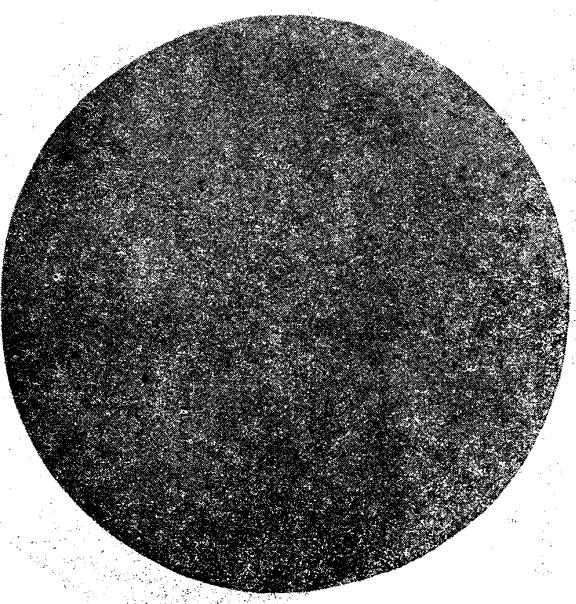
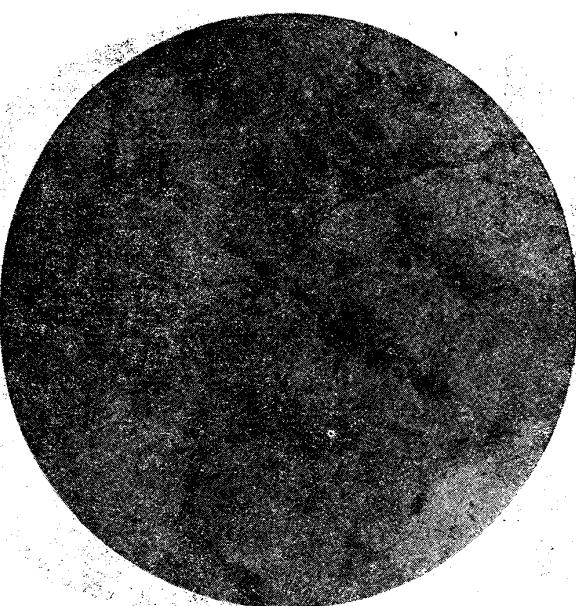
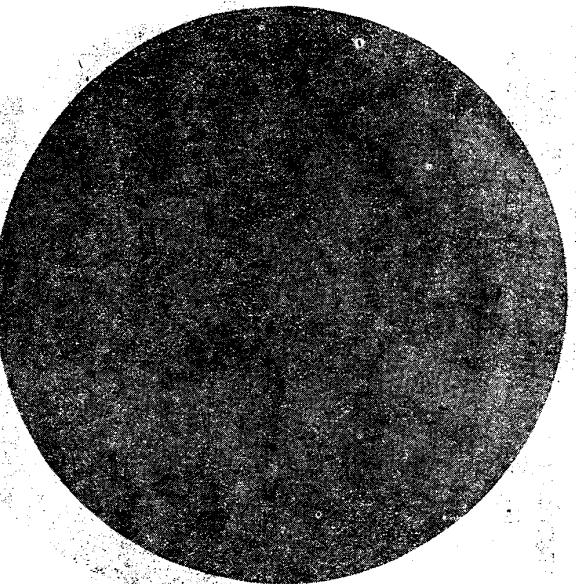
實驗番號 XI 熔融番號 11
(150 倍) 鋼 10.90 炭素 0.03

實驗番號 XIII 熔融番號 13
(150 倍) 鋼 13.08 炭素 0.09

實驗番號 II 熔融番號 2
(150 倍) 鋼 0.820 炭素 0.090

實驗番號 VI 熔融番號 6
(150 倍) 鋼 5.120 炭素 0.090

實驗番號 XII 熔融番號 12
(150 倍) 鋼 12.20 炭素 0.11





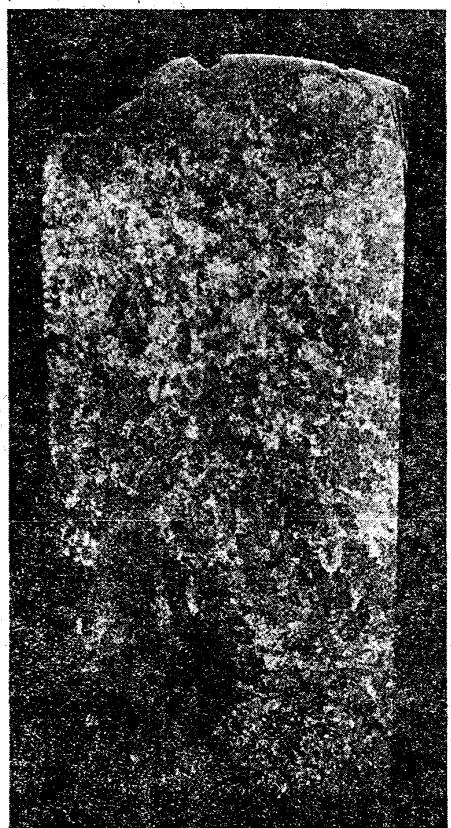
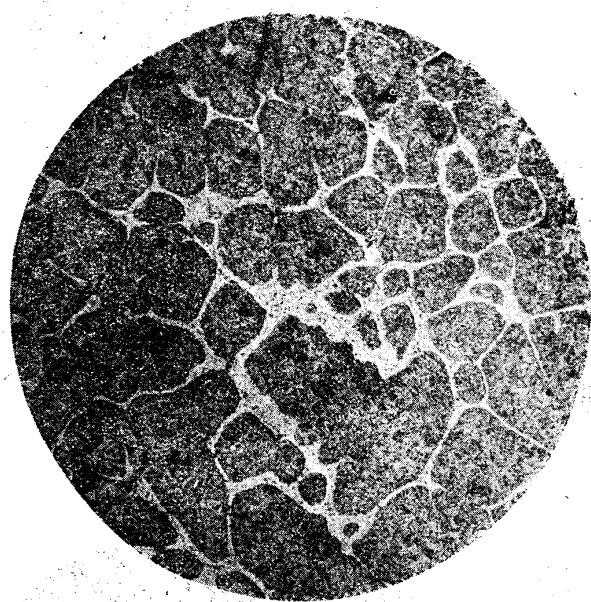
底



頂

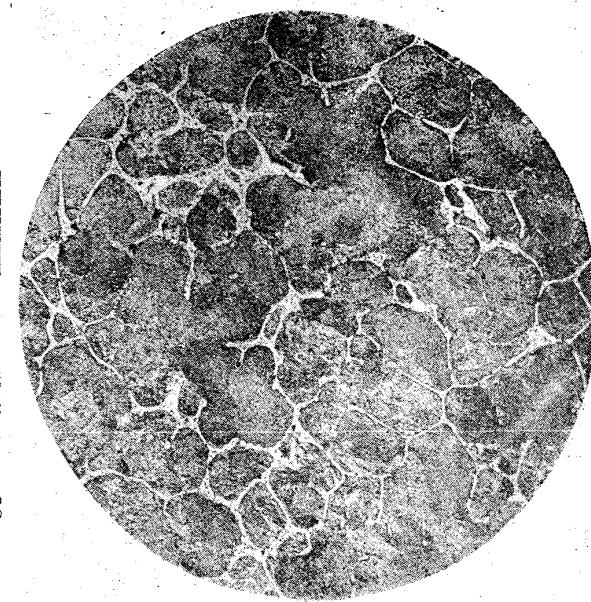
實驗番號第三十九ト同一試料ノ破面全體ヲ二・五倍大ノ腐蝕面ナリ

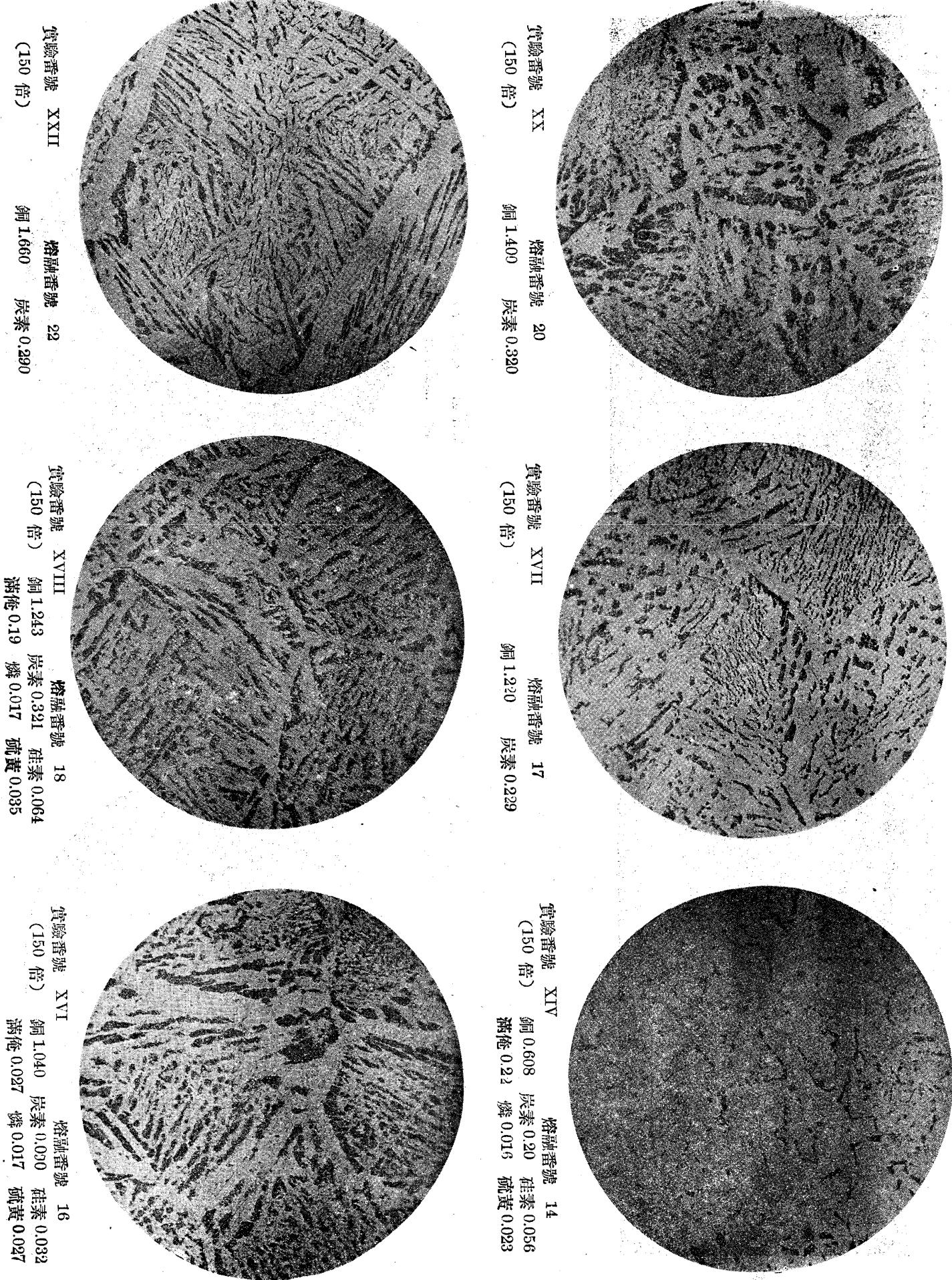
實驗番號 XXXVIII 熔融番號 38
(150 倍) 銅 9.420 鐵素 07.80

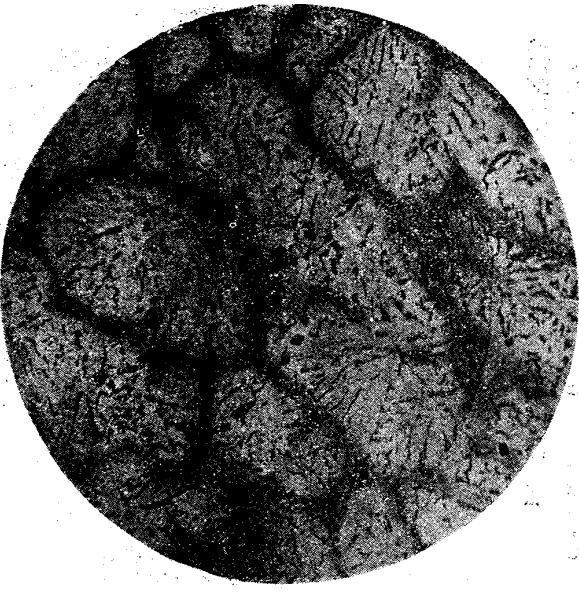


底

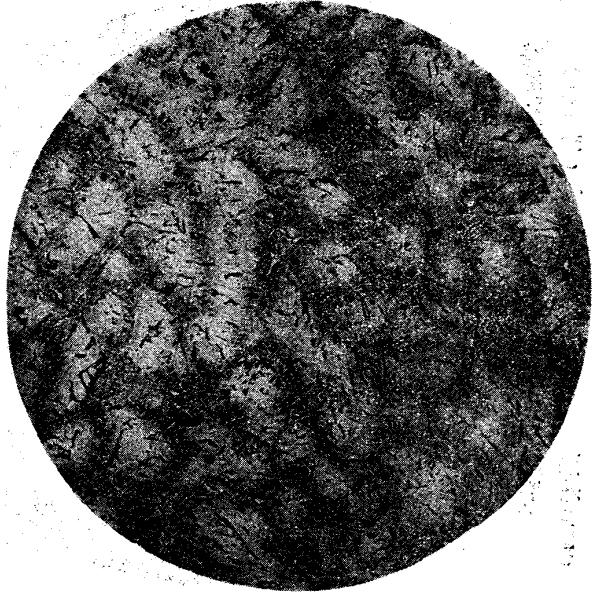
實驗番號 XXXIX 熔融番號 39
(150 倍) 銅 10.200 鐵素 07.00



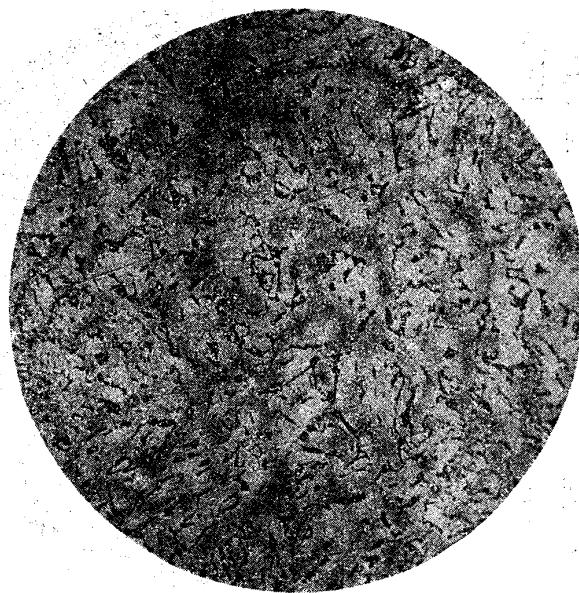




實驗番號 XXXVII 熔融番號 47
(150 倍) 銅 10.11 炭素 0.20



實驗番號 XXXV 熔融番號 35
(150 倍) 銅 9.110 炭素 0.220



實驗番號 XXXIII 熔融番號 33
(150 倍) 銅 6.310 炭素 0.240



實驗番號 XXXII 熔融番號 32
(150 倍) 銅 5.920 炭素 0.235



實驗番號 XXIX 熔融番號 23
(150 倍) 銅 2.800 炭素 0.250



實驗番號 XXVIII 熔融番號 28
(150 倍) 銅 2.600 炭素 0.250

實驗番號 LIII
(150 倍)

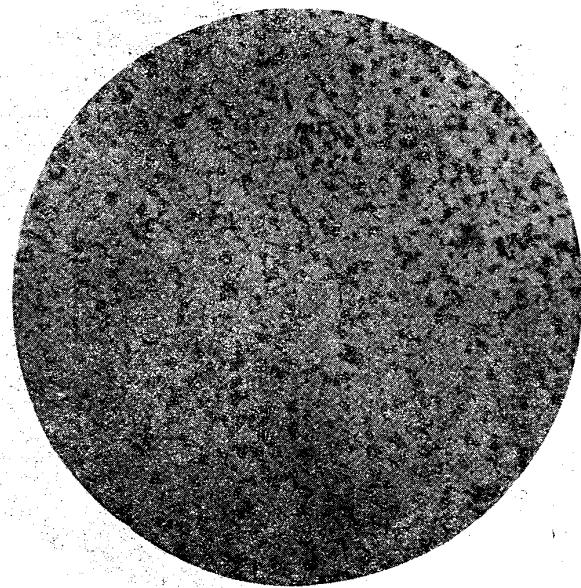
熔融番號 26
銅 2.400 炭素 0.240

實驗番號 XLVIII
(150 倍)

熔融番號 22
銅 1.660 炭素 0.290

實驗番號 XLIII
(150 倍)

熔融番號 17
銅 1.22 炭素 0.229



實驗番號 L
(150 倍)

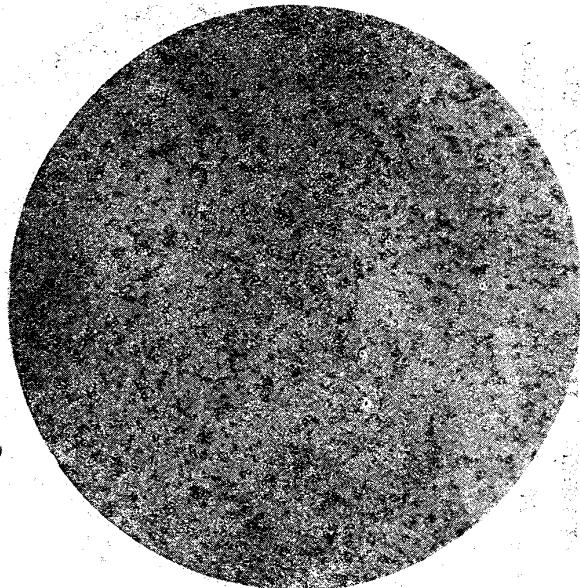
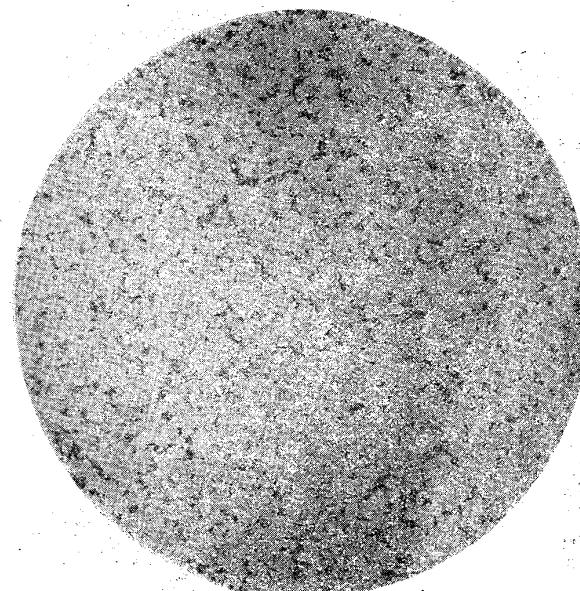
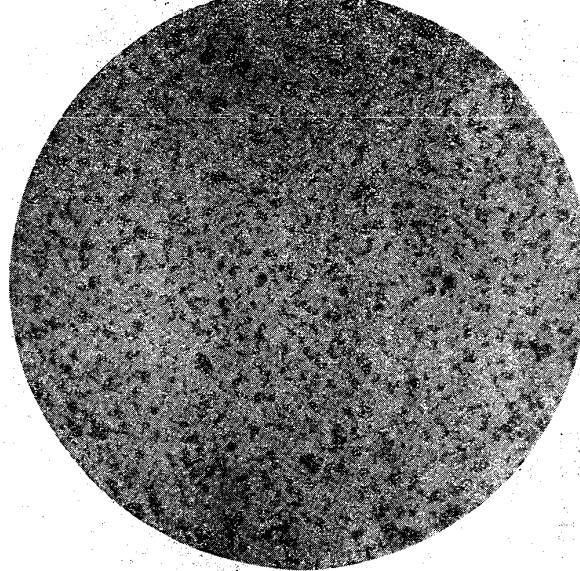
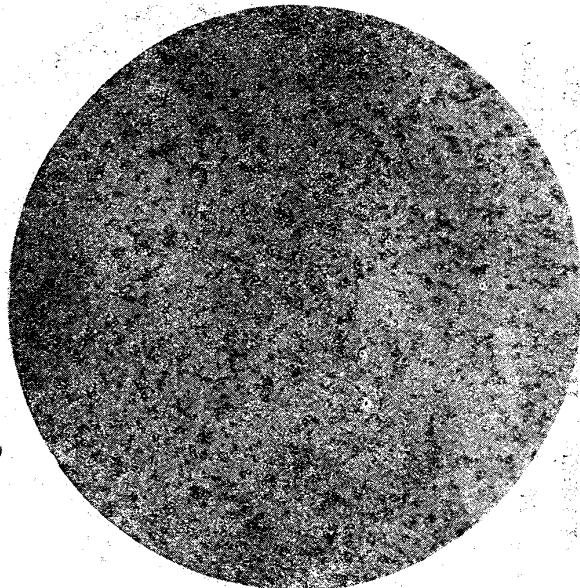
熔融番號 24
銅 1.800 炭素 0.220

實驗番號 XLVI
(150 倍)

熔融番號 20
銅 1.400 炭素 0.320

實驗番號 XL
(150 倍)

熔融番號 14
銅 0.608 炭素 0.200



究の重要な位置を有するものなり之れに關する研究は目下進行中なり。

七、結章

以上顯微鏡的組織並ひに硬度試験より

一、組織は一般に普通炭素鋼に比して著しく美麗にして且つ鮮明なり。

二、パラライトは總へて粒狀をなし進んで粒狀セメントイトに分離せんとす殊に軟過組織に於て甚たし而して銅の增加する程遊離せるセメントイトを増す。

三、鋼塊の儘のものは結晶粒甚だ大にして常に百二十度の角をなす而して整調(九〇〇度(攝氏)より軟過せるものに於ては組織少なり。

四、銅四%迄は一様に良く熔解し得るも此れ以上となれば結晶粒の縁に沿ひ處々に着色し銅に富める部分を生す六乃至八%以上に及ぶ時は着色せるフェーライト中にS状態をなす銅の粒狀或は纖維状となりて現はる。

五、硬度は炭素含有量〇.二乃至〇.三、銅六%に於て最も大なり。

六、炭素の増加するに従ひてS状銅の遊離するもの多し。

第一表 鋼鐵合金

番號	實驗 番號	熔融 方法	銅	炭素	珪素	満倅	硫黃	顯微鏡 組織	備	考
一 一	第一に 依る	〇・六〇	〇・〇五	—	—	—	—	全部固溶體より成り結晶粒整然たり 粒狀の酸化銅を含む	腐蝕は先づ硝酸に依つてし然 る後一%ビクリン酸を用ふ	介在す結晶内に小なる纖維状のパラライト 結晶甚だ不規則にして且つ大なり 結晶粒の不規則に着色せるは銅を含 む程度の異なるか爲めなり
二 二	同上	〇・八二	〇・〇九	—	—	—	—	—	—	—
三 三	同上	一・〇九七	〇・〇七	—	—	—	—	—	—	—

(於八幡製鐵所研究所)

五 五 同 上 三・五二 ○・一 〇・〇三一 ○・四二 ○・〇四三

六 六 同 上 五・一三 ○・〇九

七 七 同 上 五・一五 ○・一六

八 八 同 上 五・九〇 ○・一八

一 一 一 同 上 一〇・九〇 ○・〇三

二 二 二 同 上 一二・二〇 ○・一

三 三 三 同 上 一三・〇八 ○・〇九二

第二表 銅鐵の組織と硬度

番號	固熔融	化學分析						顯微鏡的狀態	備考
		銅	炭素	珪素	満倅	磷	硫黃		
一四	一四	0.208	0.100	0.007	0.100	0.016	0.003	固熔體内にパーライトありて粒状を呈しセメントタイトの分離せるものあるを認むフェーライトは直線状にして其の方面にパーライトを併ふ	同上
一五	一五	0.207	0.104	—	—	—	—	パーライトは多く粒状を呈し組織甚だ大なり	同上
一六	一六	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	結晶粒甚だ大にしてパーライトの粒状を含み	同上
一七	一七	0.300	0.108	—	—	—	—	y字形に境せらる	同上
一八	一八	0.211	0.084	0.150	0.017	0.004	—	研磨面は特有の光澤を有すフェーライトは直	同上
一九	一九	0.210	0.105	0.000	0.010	0.012	0.005	テツクをなし各結晶粒はy字形に境せられ是れ一般銅鐵特有的性質なりセメントタイトの粒状又多し	同上
二〇	二〇	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二一	二一	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二二	二二	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二三	二三	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二四	二四	0.208	0.100	0.007	0.100	0.016	0.003	—	同上
二五	二五	0.207	0.104	—	—	—	—	—	同上
二六	二六	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二七	二七	0.300	0.108	—	—	—	—	—	同上
二八	二八	0.211	0.084	0.150	0.017	0.004	—	—	同上
二九	二九	0.210	0.105	0.000	0.010	0.012	0.005	—	同上
二〇	二〇	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二一	二一	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二二	二二	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二三	二三	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二四	二四	0.208	0.100	0.007	0.100	0.016	0.003	—	同上
二五	二五	0.207	0.104	—	—	—	—	—	同上
二六	二六	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二七	二七	0.300	0.108	—	—	—	—	—	同上
二八	二八	0.211	0.084	0.150	0.017	0.004	—	—	同上
二九	二九	0.210	0.105	0.000	0.010	0.012	0.005	—	同上
二〇	二〇	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二一	二一	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二二	二二	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二三	二三	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二四	二四	0.208	0.100	0.007	0.100	0.016	0.003	—	同上
二五	二五	0.207	0.104	—	—	—	—	—	同上
二六	二六	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二七	二七	0.300	0.108	—	—	—	—	—	同上
二八	二八	0.211	0.084	0.150	0.017	0.004	—	—	同上
二九	二九	0.210	0.105	0.000	0.010	0.012	0.005	—	同上
二〇	二〇	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二一	二一	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二二	二二	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二三	二三	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二四	二四	0.208	0.100	0.007	0.100	0.016	0.003	—	同上
二五	二五	0.207	0.104	—	—	—	—	—	同上
二六	二六	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二七	二七	0.300	0.108	—	—	—	—	—	同上
二八	二八	0.211	0.084	0.150	0.017	0.004	—	—	同上
二九	二九	0.210	0.105	0.000	0.010	0.012	0.005	—	同上
二〇	二〇	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二一	二一	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二二	二二	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二三	二三	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二四	二四	0.208	0.100	0.007	0.100	0.016	0.003	—	同上
二五	二五	0.207	0.104	—	—	—	—	—	同上
二六	二六	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二七	二七	0.300	0.108	—	—	—	—	—	同上
二八	二八	0.211	0.084	0.150	0.017	0.004	—	—	同上
二九	二九	0.210	0.105	0.000	0.010	0.012	0.005	—	同上
二〇	二〇	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二一	二一	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二二	二二	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二三	二三	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二四	二四	0.208	0.100	0.007	0.100	0.016	0.003	—	同上
二五	二五	0.207	0.104	—	—	—	—	—	同上
二六	二六	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二七	二七	0.300	0.108	—	—	—	—	—	同上
二八	二八	0.211	0.084	0.150	0.017	0.004	—	—	同上
二九	二九	0.210	0.105	0.000	0.010	0.012	0.005	—	同上
二〇	二〇	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二一	二一	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二二	二二	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二三	二三	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二四	二四	0.208	0.100	0.007	0.100	0.016	0.003	—	同上
二五	二五	0.207	0.104	—	—	—	—	—	同上
二六	二六	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二七	二七	0.300	0.108	—	—	—	—	—	同上
二八	二八	0.211	0.084	0.150	0.017	0.004	—	—	同上
二九	二九	0.210	0.105	0.000	0.010	0.012	0.005	—	同上
二〇	二〇	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二一	二一	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二二	二二	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二三	二三	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二四	二四	0.208	0.100	0.007	0.100	0.016	0.003	—	同上
二五	二五	0.207	0.104	—	—	—	—	—	同上
二六	二六	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二七	二七	0.300	0.108	—	—	—	—	—	同上
二八	二八	0.211	0.084	0.150	0.017	0.004	—	—	同上
二九	二九	0.210	0.105	0.000	0.010	0.012	0.005	—	同上
二〇	二〇	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二一	二一	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二二	二二	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二三	二三	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二四	二四	0.208	0.100	0.007	0.100	0.016	0.003	—	同上
二五	二五	0.207	0.104	—	—	—	—	—	同上
二六	二六	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二七	二七	0.300	0.108	—	—	—	—	—	同上
二八	二八	0.211	0.084	0.150	0.017	0.004	—	—	同上
二九	二九	0.210	0.105	0.000	0.010	0.012	0.005	—	同上
二〇	二〇	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二一	二一	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二二	二二	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二三	二三	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二四	二四	0.208	0.100	0.007	0.100	0.016	0.003	—	同上
二五	二五	0.207	0.104	—	—	—	—	—	同上
二六	二六	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二七	二七	0.300	0.108	—	—	—	—	—	同上
二八	二八	0.211	0.084	0.150	0.017	0.004	—	—	同上
二九	二九	0.210	0.105	0.000	0.010	0.012	0.005	—	同上
二〇	二〇	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二一	二一	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二二	二二	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二三	二三	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二四	二四	0.208	0.100	0.007	0.100	0.016	0.003	—	同上
二五	二五	0.207	0.104	—	—	—	—	—	同上
二六	二六	0.200	0.090	0.001	0.030	0.014	0.004	—	同上
二七	二七	0.300	0.108	—	—	—	—	—	同上
二八	二八	0.211							

18

第三表 軟過組織

はパーソナライドのユーティティツクに近き状態の中をネット状をなして發達するパーソナライドは多く粒状なるも平行状なるもの僅かにあり

熔融方法第三に依つて得たるものなり鋼塊の頂部と底部に於て著しき相違あり即ち底部に多し

最高溫度 900°C 顯微鏡的組織
九〇〇 組織は一様に均齊せられ粒状ペーライトは普通鋼に類似
す
備考
軟過は總てクロム線を使用せるハウスにて行ひ爐の Heating rate 及 Cooling rate は第七圖の如し腐蝕は一%の硝酸とビクリン酸との混和液を用ふ

同 同 同 同 同 同
上 上 上 上 上 上
明 セメントタイトの粒状なるもの 分離せるセメントタイトより
瞭に認めらる パーライト

トはパライドは全部分離してセメントタイトを生しフェライトの位置に無關係のネットに着色す其の量
僅少なり

パーソナライドは全部分離してセメントタイトを生し、フェライトはパーソナライトの位置に無関係のネットに着色す。其の量僅少なり。

フェライトのネットの状に着色せるものゝ中には所々に
を認め、パーソナライトより分離せるセメントタイト同様粒状
をなす。

フェライト着色せるものゝ組織甚た鮮明なり

