

# I. 発足から戦後再開まで

## —記録にみる足あと—

### 1. 第1回講演大会（大正14年）

#### 1.1 講演プログラム（創立第10周年記念大会次第より抜粋）

I. 創立第十週年紀念大會プログラム		
第一回 講演会	(十月十七日土曜日、祭日午前部) 帝國鐵道協議會堂ニ於テ (午前正八時半開會)	
開會ノ體		
演題	日本鐵鋼協會々長 工學博士 河村 聰君	
(1) 錫鐵ノ研究 九州帝國大學工學部助教授 工學士 谷村 黑君		
(2) 自銹ノ黑鉛化ニ及ボス他元素及ビ冷却速度ノ影響 京都帝國大學工學部助教授 工學士 澤村 宏君		
体験 (十分間)	東京帝國大學工學部助教授 工學士 三島 德七君	
(4) 錫鐵物語ノ結造應力ト其除去法 海軍造機大臣工學博士 石川 登喜治君		
午後ノ部 (午後正一時間會)		
(5) 金属硬化論 東北帝國大學教授金属材料研究所長 理學博士 本多光太郎君		
表彰式 (午後正二時)	帝國鐵道協議會堂ニ於テ	
I 會長式一辭 V 八幡製鐵所長官祝辭		
II 名譽會員賞推薦 VI 陸軍造兵廠官祝辭		
III 製鐵功勞者表彰 VII 海軍省政務次官祝辭		
IV 商工大臣祝辭 VIII 日本工業俱樂部理事長祝辭		
以上終ソ食堂ニ於テ茶葉ヲ贈ス		
故製鐵功勞者追悼會 (午後正四時)	芝園 増上寺ニ於テ	
I 読文經 VI 八幡製鐵所長官祝辭		
II 會長道程之辭 VII 旗旗綱香		
III 商工大臣祝辭 VIII 一般參列者祝辞		
V 慶祝會開會中付男爵勳章		
(午後六時閉會之豫定)		
第二回 (十月十八日午前部) 帝國鐵道協議會堂ニ於テ 講演会 (午前正八時半開會)		
(6) 鋼温度ニ於ケル諸金属ノ実驗吸收ニ就ク 東北帝國大學金屬材料研究所助教授 工學士 岩瀬 延五君		
— ( 1 ) —		

(7) 鋼ノ疲労ト其回復 京都帝國大學大學院學生 工學士 藤井 寛君
休憩 (十分間)
(8) 反応鋼ノ研究 日本特殊鋼合資會社研究課長 理學博士 松下徳次郎君
(9) 製鋼作業ニ於ケル酸及ビ脱硫ニ就ク 東北帝國大學工學部金属工學科教授 工學士 大石源治君
(10) 粉末處理ノ研究ニ就ク 八幡製鐵所技師 (午後正一時間會)
(11) 破鐵ノ研究 八幡製鐵所技師 工學士 長谷川熊彦君
休憩 (十分間)
(12) 鋼力ニ就ク 八幡製鐵所技師 工學士 小原春孝君
(13) 鋼ニ及ボス「もぐでなむ」ノ影響 海軍軍械造兵廠中佐 工學博士 吉川晴十君
休憩 (十分間)
(14) 電解鐵工業 理化研究所所長子爵 工學博士 大河内正故君 理化研究所研究員 工學士 花岡元吉君
(午後六時閉會之豫定)
懇親會 (午後六時半開會) 帝國鐵道協議會食堂ニ於テ
第三回 (十月十九日土曜日) 見學
第一班
I 新潟鐵工所(蒲田) 午前九時—午前十時
II 日本钢管株式會社 午前十一時—午後零時半
休憩食
III 浅野製鐵部 午後二時半—午後四時
第二班
I 小石川軍械造兵廠 午前八時半—午前十時
II 理化研究所 午前十一時—午後零時半
休憩食
III 十條陸軍火工廠 午後二時半—午後四時
第四回 (十月二十日火曜日) 見學
I 燃料研究所 午前九時半—午前十一時半
II 川口町(埼玉) 鋼工所 午後一時—午後四時
散會
— ( 2 ) —

#### 1.2 創立10周年記念大会概況（創立第10周年記念大会概況報告・鉄と鋼 第11巻第10号 附録より抜粋）

##### I. 創立第十年紀念大會概況

本會創立以來本年を以て第十週年を迎へたるに依り豫て發表せるプログラムに依り紀念大會を計画し大正十四年十月十七日より同二十九日に亘る間に亘り舉行せり。其間何等の支障もなく殊に豫想以上の盛況を呈せるは周囲の同情と後援の賜として本會の深く感謝すると同時に幸運とする處なり。今其の概況を次に報告せんとす。

##### (第一回) 10月17日講演會並表形式

講演會 帝國鐵道協議會堂に於て先づ講演會を催す當日相違出来にも拘らず午前8時30分前より般々會員の參集あり、會員には兼ねて準備する日本鐵鋼協議會要領。創立第十週年紀念大會次第、鐵と鋼十年間總目録、本會選定製鐵工術講集、見學案内圖、出席會員名簿、外に大同電氣製鋼所電氣製鋼研究會より寄贈の同會機關誌、電氣製鋼第一卷第十號及び大會出席證等を配布し又來賓には日本鐵鋼協議會要領及び創立第十週年紀念大會次第並來賓證を配布せり。

午前9時河村會長の挨拶に續いて直ちに講演に入る先づ谷村工學士の講演に始まり澤村工學士、三島工學士の講演を経て石川工學博士の講演中止式豫定の時刻たる午後2時を報し商工大臣其他來賓の續々臨席ありたるを以て一時講演を中止して昇式に移れり。

名譽會員推薦並に製鐵功勞者表彰式 午後2時先づ河村會長の別記の如く莊重なる式面あり名譽會員の推薦は場所拍手を以て賛同の意を表し表彰式に入り表彰狀及び賞牌授與に向井接盤代理。服部博士代理。香村博士。今泉博士。本多博士。依博士。齊藤博士。野田博士等順次登壇するや否共度慶堂の拍手急激の如く起り式に一段の光彩を添へ參列者一同滿座の祝意を表したり。

次で片桐商工大臣。吉田振密顧問官。中井八幡製鐵所長官。吉田陸軍造兵廠長官(代議)井上海軍政務次官。同日本工業俱樂部理事長等の別記の如く祝辭ありて時午後3時會長閉會を宣す本式參列者200名にして盛況を極む式後別室に於て茶葉を鑑じ直ちに豫て準備せる自動車に分乗し芝園增上寺に於て舉行の故製鐵功勞者追悼會に參列せり。

故製鐵功勞者追悼會 芝園增上寺に於て執行。祭壇上には故製鐵功勞者。故板本字

爵。故和田氏。故大島博士。故野昌博士。故萬博士。故山田氏。故横山氏。故大河平氏。故山内男爵等九氏の靈牌を安置し靈前に諸種の供物と河村會長専贈の一對の生花を配置し午後2時30分より道重大僧正以下多數僧侶の莊嚴たる禮誦あり先づ河村會長追悼の辭を朗誦し次いで片桐商工大臣(代議)。中村振密顧問官。中井八幡製鐵所長官の別記の如く追弔の詞あり。道族來賓一般參列者の挾香あり當日出席者は故功勞者道族野呂正狗氏同家族五名。和田鈴氏。萬一郎氏。葛誠四郎氏。男爵山ノ内志郎氏。横山長次郎氏。田中長一郎氏。(代理)外に來賓及員100餘名にして最も莊嚴體に追悼會を終了せり。

##### 第二回(10月18日)講演會並懇親會

講演會 帝國鐵道協議會堂に於て前日引き続き午前8時30分講演會を開く河村會長開會の挨拶に始まり石川工學博士昨日の講演を繼續し次いで本多理學博士。岩瀬工學士。岸井工學士。松下理學博士。大石工學士。平川工學士。小原工學士。吉川工學士。火工内河工學博士の順序にて豫定の講演全部を演了せり。何れも登壇の都度滿堂拍手を以て迎へられ何れも有益にして几つ趣味ある講演あり河村會長講演終了の挨拶を述べ講演會を終了せり。時午後6時30分なりき。本日の聽講者200余名に達し何れも熱心に聽講せられ未附有の盛況を呈せり。

茲に殊に初日講演會は依博士。第二日講演會は本多博士及彦藏博士司會の勞を執られたるは厚く感謝する處なり。

懇親會 帝國鐵道協議會食堂に於て午後7時開會餐餐ダーティコスに入るや河村會長は立つて一場の挨拶をなし會の前途と參列員諸君の健康とを祝願する爲め乾杯し一同に之に和し次で卓上5分間演説に入り香村小鎌氏。齊藤大吉氏。今泉忠一郎氏。依國一氏。加藤榮氏。朝倉希一氏。藍成京氏。大河内正故氏。小原泰孝氏。大石源治氏。川上義弘氏の順序にて進行し最後に野田創雄氏立つて會長の勞を謝する爲め乾杯を清場へ勧請し一同幹同之に和す時恰も午後9時を報す會長立つて謝辭を述べ閉會を宣す出席者50余名なり。

##### 第三回(10月20日)見學

本日見學團を2班に分ちたり

第一班 新潟鐵工所。(蒲田) 日本钢管株式會社(川崎工場) 池貝工所(芝園)

— ( 2 ) —

## 1.3 第1回講演大会講演大要（第11卷第10号 附録より抜粋）

### III 講 演 大 要

#### 1) 鋳 鐵 の 研 究

工學士 谷 村 照

鋳物は柔軟にして加工し易く、且つ強靭なるを理想とする此様な鋳物が得らるる爲には其原料鋳が適當な化學成分を有すべきであるが其適當成分は鋳造物の大きさ、云ひ換へば冷却の速さに依り變化するものである鋳鐵に関する既往の研究では、化學成分と黒鉛發生状態地金の性質等の關係が可なり能く調べられてあるが之れが遅く冷えた時と速く冷えた時と如何に違ふかと云ふ事に就ては秩序立つた研究は殆ど無いと云つてよい。

鋳鐵の黒鉛發生に於て一番主要な働きをするものは炭素と硅素であるから著者の此研究では炭素及硅素の異なつた多數の試料を作り之を種々の速さで冷却せしめて黒鉛發生の速さや形態を調べたのである。此實驗の結果として次の様な諸點が明かにせられた。

- (1) 或炭素量に對し或一定量以上の硅素が含まれる時は温度の降低毎秒10度位の急冷を施しても其鋳鐵の破面が完全にグレーとなり得る此限界以下の成分になると黒鉛發生が冷却の速さを緩めると次第によく黒鉛を發生する。
- (2) そこで一定の炭素量例へば3.6%と云ふ様な鋳鐵に就き横軸には冷却の速さ縦軸には硅素の量をとつてダイヤグラムを作成し此炭素系の鋳鐵ではどの位の硅素量に對しどの位の冷却速度を與へたならばグレーの破面が得らるるかと云ふ關係を圖示した。
- (3) 鋳鐵の機械的性質は此ダイヤグラムに於て鼠銃白鉄の分れる境界線に接近した所のものが最も優れて居る事を試験した。
- (4) 前述の容易にグレーになり得る成分の鋳鐵を烈く冷却すると極く微細な所謂グラファイト・ユーテクティックと云ふ組織があらはれる通常の結晶に出る片平黒鉛は此微細な黒鉛の凝集發達により出来る事を示して居る。

#### 2) 鋳鐵の黒鉛化に就て

工學士 澤 村 宏

(38)

黒鉛或は焼炭素成生の機構に就ては古來一次的成生的即ち溶液或はオーステナイトより直接分離に由ると云ふ説と二次的成生説即ちセメンタイトの分解に由ると云ふ説とが行はれて居る。

著者は白鉄の黒鉛化に及ぼす種々の元素の影響冷却速度の影響を研究し更に白鉄内のセメンタイトを避離して其安定度と白鉄の成分との關係を明にし尙黒鉛と焼炭素との關係を調査せし上此等の實驗の結果に基いて鋳鐵の黒鉛化の機構を考察して見た。

著者の見解によれば黒鉛或は焼炭素は一次的黒鉛化と二次的黒鉛化の共同作用の下に於て成生せられる。多くの場合一次的黒鉛化は二次的黒鉛化により成生せられたる黒鉛を核として進行するものである故に兩種黒鉛化は離るべからざる關係がある。而して黒鉛或は焼炭素の形態は兩種黒鉛化速度の相互的關係によりて定まるもので一次的黒鉛化速度が他に比して大なれば團狀黒鉛或は焼炭素を生じ二次的黒鉛化速度が他に比して大なれば片狀黒鉛或は焼炭素を生ずる事となる。從て普通の鋳鐵内に於ける片狀黒鉛は主として二次的に成生せられしものであると考へる。著者は更に鋳鐵の成分がセメンタイトの安定度に影響する原因をセメンタイトが種々の元素を固溶體として含有し得るものと假定して種々の黒鉛化現象を説明した。

#### 3) 鑄 物 砂 の 研 究

工學士 三 島 德 七

鑄物砂は鋳物と密接なる關係を有する極めて大切な者なるに拘らず吾國に於ける此の方面的研究は其數甚ば少く未だ其の試験方法すら一定せざる現状なり。

著者は全國各鑄物工場に於て使用さる四十餘種の鑄物砂に就て總括的に其諸性質を研究調査し次で之が鑄物品に及ぶ影響を明にすると共に又一方には砂の試験方法を確定せんとの希望を以て此研究に着手せり本講演は其第一報にして概要を記せば次の如し。

1. 化學分析及び Sizing Test。此の結果珪砂及鋼鑄物用砂は之を 2 種に、鍛鑄物用砂は之を 5 種に大別する事とを得更に之を歐米の實例と比較對照して其の長短を述べたり。
2. 砂の通氣性試験 (Permeability Test) —— 特殊の裝置を用ひて次の事項を實験し其結果を説明せり。

(39)

- a. 圧力と通氣量との關係
  - b. 水分と通氣率との關係
  - c. 砂粒の大きさと通氣率との關係
  - d. 通氣率に及ぼす粘土の影響
  - e. 通氣率と Ramming との關係
3. 砂の粘着強度試験 (Bonding Strength Test) —— 本實驗に依て次の諸項を明にせり。
- a. 水分と粘着強度との關係
  - b. 粘着強度に及ぼす粘土の影響
  - c. 粘着強度と Ramming との關係

#### 4. 染料吸着度試験 (Dye Adsorption Test)

砂の粘着強度は主として其中に含まる clay substance 或は colloidal matter の多少及び其の性状に依て支配せらる。依て clay substance の量と同時に其の性状を併せ知らむが爲めに本試験を行ひ之に依て染料吸着度と clay substance との關係を述べたり。

#### 5. 加熱に依る砂の變質

加熱に依る砂の粘着強度、通氣率、並に染料吸着度の變化を述べ更に粘土の結晶水消失と染料吸着度との關係を試験しして鑄物砂變質の理由を明にし更に實地鑄造の際に於ける鉢型内部の温度及其の分布を實驗して古砂の變質度を調査せり。

#### 6. 耐火度試験

各種鑄物砂の耐火並に之に及ぼす酸化鐵及び粘土の影響を詳述せり。

以 上

#### 4) 鐵鑄鑄物の永久鑄造應力及其除去法

工學博士 石 川 登 喜 治

鑄物には鋳造後冷却する際に起りたる種々の内應力が冷却後迄殘留する。其起因は各部の冷却速度の不同及粗細變更等より生ずる收縮量の不均一に依て生ずるのである。而して急速の部分には壓縮應力を徐冷の部分には抗張應力を殘留する即ち鑄物の切斷面小なる部分には抗張應力を、大なる部分には抗張應力を残すことになる然らば鋳造の際に

(40)

其應力を殘留せしめる手段方法なきやと考ふに材質及冷却方法等を講究すれば幾分緩和減少することは出来るも種々の事情の爲めに至らなくすることは不可能である故に鑄造後に更に熱處理に依て之れを除去する方法を探るの外ないのである。

故に著者は普通鋳鐵に殘留する應力は如何なる程度のものなるや之れを除去すること如何なる程度の熱處理をなすやを實驗した其結果は左の如し。

- (1) 「バーライト」地を有する「ユーテクティドスチール」の各温度に於ける粘性變形試験の結果に依れば常温より 300°C 迄は粘性を増す程度少なく、400°C にては可なり多く 550°C 乃至 600°C に至り急に著しく増加す又彈性率は 500°C 迄は殆んど低下せず 550°C より急に低下するも粘性の低下に比すれば其程度非常に僅少なるものであることを確めた。故に「バーライト」地に黒鉛粉を介在する鋳鐵に於ては火體以上述べたる粘性增加の傾向を有し 600°C 迄は充分内應力を除去し其以下如何なる温度にても相當に除去し得る見込を立て 600°C 以下にて鋳鐵品の燒純をなし其内應力を計測せしに其豫想通り前述の粘性増加と相比例して内應力を除去することを得た。
- (2) 切断面積の異なる 2 種の棒を兩端相連結する形の試験片に依て内應力の量を計測しなるに普通鋳鐵に於て 1 平方呎に對し 3「キログラム」より 4.5「キログラム」の内應力を殘留す其の量は粘土に反比例し化合炭素量に正比例す。
- (3) 異なる化學成分を有する各種の鋳鐵に於て異なる量の内應力とするも 500°C 乃至 600°C にて 5 乃至 6 時間燒純すれば皆一樣に而て其内應力を 1「キログラム」以下に除去することを得 200°C 位にても相當除去し得る温度高さに従ひ其除去の程度を増加するも 200°C 附近にては其除去が惡しき點あり。
- (4) 内應力を除去し得る位の程度の燒純にては其程度を低下することなく 550°C 位にては却て増す傾向あり但し 600°C にて長く燒純すれば著しく強度を減退す。
- (5) 550°C 位にて 6 時間燒純するも鑄物の變形は餘り大ならず實用上差支なき程度なり。
- (6) 燃純に用ゆる爐は如何なる型式のものにても差支なきも各所共に一定の溫度を保ち充分緩冷の出來るものなるを要す即ち 550°C なり 150°C 迄冷却するに 2 時間以上を要する如き保温し得るものを適當とす。

(41)

以上の通りにて低温度の焼鍛に依て大部分の内應力を除去し得るものなれば 550°C 位にて 10乃至 6 時間位保ち 150°C迄冷却するに 2 夜以上を要する様に徐冷すれば鉄物の内應力を充分に除去し加工中の歪又は亀裂等の変を除去し精確なる製品を得ることになる故に精密を要する重要な機械を製造する場合には鉄鋼物は是非共此の焼鍛法を行ふ必要あるものと認めます (終)

### 5) 金 屬 硬 化 論

工學博士 本 多 光 太 郎

從來金屬の硬化に就ては大體次の 5 説が行はれてゐる。即ち β 鋼説非結晶質説固溶體説、内部歪説、辺り阻止説等が行はれてゐるが其中第 1 及第 2 の説は現今では大體歐米の冶金學者にも捨てられて來た。第 3 第 4 第 5 の説は何れも硬化現象の一部の説明にはなるが全部の説明は出来ない

一般に金屬の硬度を論ずる際大切なることは硬度を分類して考へることである即ち金属の硬度を次の 2 種に區別して考へる

(一) 金属を構成する個々の結晶の本質的硬度。

(二) 金属を構成する結晶粒子の存在状況に伴う硬度の變化

第 1 本質的硬度とは個々の結晶が何等外力の作用を受けない時に有する硬度で結晶自身の性質によるものである。即ち結晶を構成する原子の性質及び其配置によつて定まるものである。例へば麻留田の硬度は著者の考によれば其内部歪力及結晶粒子間の作用等によりても多少其硬度を増してゐるが本質的硬度は其重なるものを爲してゐる。又固溶體の硬度も重に本質的硬度である

第 2 は結晶粒子の存在状況に伴う本質的硬度の變化である。例へば歪による硬度の増加結晶粒子間の辺り阻止作用による硬度の增加又温度による硬度の變化等は此種に属するものである。著者の考によれば低温加工による硬度の増加は一方結晶粒子数の増加と他方内部歪によるのである。結晶粒子の數を増加せば結晶の表面積が増加するが故に辺りを妨げて硬度を増す

以上の考により著者は原子力の作用を考へ麻留田組織の非常に硬き所以又鐵ニッケル合金は炭素を含まざるに關らず硬き麻留田を生ずる所以又低温加工により金属は一般に

(42)

密度を減する所以等を説明し更に低温加工により生ずる結晶粒の回転は硬度増加の原因となると云へる最近の學説の非なるを説明せり

終りに著者はシラルシンの時效的硬化に関する米國のジエフリース、英のローゼンハイム等の學説の缺點を摘要し今野博士の學説即ちシラルシンの硬化は中間固溶體の生成によるとする本質的硬度説に賛意を表してゐる

### 6) 固態及融態に於ける金屬及合金の瓦斯吸收に就て

工學士 岩 游 康 三

金屬及合金が瓦斯を吸収すればその性質が種々に變化し又その吸収量が固態及融態に於て異なることは凝固の際の集の成因となる故に純科學的にも工業的にもこの問題は興味あるものである

著者は種々の純金屬及合金に就て水素空素及酸化炭素の吸収量を一氣懶の下に於て種々の温度に於て測定した。測定の方法は熱せられたるフラスコ内に於て試料と瓦斯とを接觸させ時間と共に減少する瓦斯容積を測定しその吸収の止む點を以て飽和吸収量を求めた

各試料に就ての測定の結果は後に述べるとして一般には次の結論が得られた

1. 吸収量は温度の直線函数である

2. 試料が固態なると融態なると山由て吸収温度が異なり融點に於て固態の吸収量は融態の夫に比し著しく小である

3. 吸収量は温度の上昇と共に増加する但酸化炭素混合瓦斯の場合に於ては例外である

4. 水素の吸収せられる量は空素の夫よりも遙かに大である

各瓦斯に就ての測定の結果は次の如く總括せられる

(1) 水素は 固態に於ける 鐵、銅、亞鉛、アンチモン  
融態に於ける 鐵、銅、亞鉛、錫、アルミニウム、シリコン、鈷鐵、青銅  
に吸収せられる

(2) 空素は 固態に於ける 鐵  
融態に於ける 鐵、錫鐵、銅、アルミニウム、シリコン

(43)

に吸収せられ亞鉛、錫、アンチモンに吸収せられず

(3) 酸化炭素は 固態に於ける 鐵、銅

融態に於ける 鐵、錫鐵、銅

に吸収せられ 亞鉛、錫、アンチモンには吸収せられず

(4) 鐵の水素及空素吸収温度率は状態に於て異なる

(5) 鐵及鉄鎳に對しては純粹なる無水炭酸又は一酸化炭素の吸収量は測定し得ざるものとの混合物に就て之を測定することを得面してその吸収せるものは 7 錫に於ける酸素及炭素の三元固溶體なり

### 7) 銅の疲労と其恢復

工學士 藤 井 寛

材料を破壊するには或一定の力例へば牽引する時には其破断力に相当する力を加ふるを要すれども時には其力よりも小なる力を幾度も繰返して加ふる事により同様の結果を齎すことあり。車輪、高速度回轉の汽車、飛行機、螺旋桨、鍛練用心棒等が不意に破壊するなどは其例にして此種の破壊は材料の疲労に基づくと考ふるものとす

本研究に於ては炭素鋼並に特殊鋼を一定の繰返打撃試験に製作した後熔融鉛中の加熱により種々の熱處理を施し松村式繰返打撃試験機にて繰返應力を與へ試料が疲労状態より破壊状態に至る過程を各種の方面より研究し鋼の疲労に伴う其物理的並に化學的性質は如何に變化するや疲労は如何なる條件の下に恢復するやを決定し疲労の真相は如何なるものなるやを推論せり今其結果の概略を記述すれば次の如し

a. 應力の繰返によりて材料は脆くなり衝撃によりて極めて容易に破壊するに至る。適當の熱處理を施せば再び前の強烈なる性質を恢復す

b. 應力の繰返によりて衝撃抗力は著しく低下するも牽引抗力は低下せず弾性或程度の打撃撹近によりて破断力並に比例限界を高むるものとす

c. 應力の繰返によりて結晶内並に結晶相互間に辺りを起し終に結晶界を走る破れを見るに至る。鋼の介在する時は周圍の金属との接觸が弛み終に此接觸部より破れを生ず

d. 應力の繰返によりて材料の電気抵抗は増し再熱處理によりて再び減す

e. 應力の繰返によりて材料の殘留磁氣は漸次低下し遂に發端的割れを生ずるに至らば

減少傾向は止み寧少し増加する傾あり

f. 應力の繰返を受けた部分は然らざる部分に比して電氣陽となれども適當の熱處理にて此性質を失ふ

g. 以上の事實に基き之を察するに應力の繰返を受くるときは鋼の周囲結晶の境界其他の接觸部に於ける破壊作用は最も活潑にして終に治癒し難き洞孔を生じ原子引力の働き難き又は働くが能さる状態となり前述の如く物理的並に化學的性質の變化を作ひ材料は疲労状態となる

h. 疲労したる材料に於て原子引力の作用せざる局部にも再熱處理の爲めに活潑なる原子運動を誘起し振幅の増加によりて引き離されたる原子間も再び引力の作用する状態となり遂に應力繰返前の状態に復歸するに至るべし。本實驗に於ては或程度の繰返打撃を受けたる試料は適當の熱處理にて再び打撃前則疲労恢復状態となることを確めた

### 8) 反 洋 鋼 の 研 究

理學博士 松 下 德 次 郎

反洋鋼の性質を研究するため、棒狀試料の一端を固定し他端に迴轉力を働かせながら高溫度に加熱し得る装置を造り、種々の特殊鋼につきて實驗した

其結果として(一)健卒鋼を加熱すれば反洋の進行する時は捻れが進行し回轉角度を増加するも冷却中は不變に止まること、(二)板鉄鋼を加熱すれば始めは不變なるも或る高溫度に達すれば降伏が起り著しく捻れが進行すること、此降伏温度は回轉力を弱くすれば高くなることを見出したり

回轉力零に相當する降伏温度を求めて其鋼材の降伏温度と稱すれば、此温度は其鋼材の有する内部應力即ち冷間加工の影響、焼入れによる應力等を完全に除去し得る最低溫度なるを示し甚だ重要な意味を有す、これ以下の溫度に於ては應力は時間と共に次第に弛めども完全に消失することなく其溫度に對應する或値に達して止まるものなり

炭素鋼の降伏温度は約 500 度にしてニッケル、クローム鋼のそれは約 550 度なり

次に磁氣硬度によりて反洋に伴う變化の状況を精細に研究したり、其結果に依れば反洋温度を高むるに従ひ磁氣硬度は減少すべきに拘らず特に炭素鋼は約 500 度ニッケルクローム鋼は約 550 度即ち何れも降伏温度と殆ど一致せる溫度に於て磁氣硬度數に極大點

(44)

(45)

あるを見出したり、更に此等の試料につき各反応温度を保つ時間を増加し磁気硬度の変化の趨勢を見たるに一般には時間と共に減少すれども極大點附近の温度の場合は例外にして時間と共に初めは増加し後減少するを見たり  
此磁気硬度の変化はニッケルクローム鋼に特有の變則的性質なる反応脆性チャーブリットルネスと關係あるものと推察しニッケルクローム鋼につき兩者を並行に試験したるに正しく磁気硬度の變則變化あるところに於て反応脆性の現るるを見、正に相關連する現象なるを見出したり（終り）

#### 9) 製鋼作業に於ける脱酸及び脱硫に就て

工學士 大石 源治

鋼中の酸素は遊離の状態で含まれて居るものは少く  $FeO$ ,  $SiO_2$ ,  $Al_2O_3$  等の酸化物又は  $CO$ ,  $CO_2$  等の酸化瓦斯等が或は氣泡や結晶の隙間に介在し或は固溶して居るのである。本文で酸素又は脱酸といふのは全酸素量を指すのである。

酸素の分析法は未だ完全の域に達して居ない。今迄の分析の結果は鋼の含む全酸素量よりも少く出て居る分析法が正確になる迄は鋼に対する酸素の影響は製鋼法や鋼質検査の結果から判定する方が正確を得るようと思へるので本文では成可く現場の現象を離れて様に努めた。

製鋼作業の大部分は酸化作用を行ふ、精錬に要するよりも過量の酸素を供給するので出鋼前後に脱酸剤を加入する。脱酸と共に脱酸生成物の除去を望む。

成可く脱酸剤加入量の少くても脱酸法が理想である。

脱酸剤は成可く早く鉄鋼に熔込む程效果がある。例へば熔融點の低い合金を造るとか加熱又は鉄融して用ひる如き事をすれば效果が多い。

脱酸生成物の凝集浮遊を遮断するには脱酸生成物の熔融點低き事、鉄鋼に搅拌作用を與ふる事、鉄鋼の流れの良い事等が重要である。

脱酸剤が炭素である時は脱酸生成物は酸化炭素瓦斯であるから此瓦斯がよく逃げる方法を講じ得れば他の洋化する脱酸剤より都合のよい事がある。

鋼塊中の气泡の生成程度で脱酸能力を判定すれば Brivell 氏の工場實驗に依れば珪素は満備の  $1/5$  ですみアルミニウムは満備の  $1/90$  位でよいと云ふ事であるが之は酸

（46）

て只今では幸ひ理想に近き域に達して居る。

第二。燒結作業の研究。獨逸では粉鐵を主體として固めて居る所は殆んど無い様である殊に褐鐵礦に就ては研究されて居ない様である。原料供給からの關係であると考へて居る。唯米國で皆て褐鐵粉鐵を此方法で固めた所が作業上非常な困難に遭遇し遂には作業を繼續する事が出来ず。不成功に終つたと云ふ事が公表されて居る其にも拘らず者が朝鮮産股栗の褐鐵粉鐵にて研究を始めたのは全く原料供給の關係からで、製鐵所在原品が多量にあつたからである。

初めの間は燒結物が管状又は輪狀に爐の内壁に附着し表面は直ちに還元されてスピンチャーファンとなり。作業上非常に困難に遭遇せしのみならず例へば熔解狀態にして出しても燒結物は其の粘りが充分で無く爐口から出るや否や直ちに小塊状に碎ける適當な製品を出す事が出来なかつたのである。

褐鐵粉鐵の燒結にはどうしても何等かの方法で急激な還元を防ぎ適當な粘りを有せしむる事が必要で著者は此の粘りをスティッキーリングス(Sticky length)と名づけて居る褐鐵粉鐵。硫酸鋅。磁鐵粉鐵等の粉鐵に就て研究の結果粉鐵は夫才獨特のスティッキーリングスを有し還元の困難な程スティッキーリングスの長さを確かめる事が出来た。アグロメレーション。プロセスに於ては何れの場合でも急激な還元を防ぎ適當なるスティッキーリングスが必要で之は粉鐵から出る水洋の混合量に依りて自由に加減する事が出来るのでアグロメレーション。プロセス。に取りては實に貴重な發見である其からアグロメレーションプロセスの缺點として一般に稱へらるる點即ち燒結物が爐の内壁に附着し作業困難を來たすのは種々研究の結果全く爐内に於ける熱の分布狀態による事を確め著者は特種の装置を設けて爐口に近きスペシャルスペースに熱を集中する事に依り前述の缺點を全く除去する事が出來然も理想的な製品を出し熱の加減により其大きさをも自由にする事が出来る。アグロメレーション。プロセスに於て發見補助として必ず微粉炭を使用するのであるが著者の場合ではスペシャルスペースに熱を集中するので微粉炭を使用せずとも粉鐵を容易に熔解焼結しめ生産量を増加し得る事が特徴である。

#### 11) 砂鐵の研究

工學士 長谷川 熊彦

（48）

素當量だけでは理由がわからぬ。酸化物の解離壓力と密接の關係があるらしい。

鉄中の硫黄は硫化鐵との共晶 ( $FeS$  15% 985°C) を造り脆弱で熔融點も低いので之れが鋼の結晶の外周に出ると鋼質を害する。之れを防ぐために脱硫を行ひ或は又鋼中に残る硫化物を鉄融點が適度に高く可塑性に富むものに變化せしめる。

脱硫の程度は鋼塊の成分、流動性、分量及び爐の外圍気に依つて異なる鋼塊が爐基に富み流動性良しく其量多く且爐外圍気に還元性に近づく程脱硫がよく行はれる。

$CaO + MgO$  が増し鋼塊が炭素を含む様になれば脱硫が特によく行はれる。電氣爐の如きは好例である。鋼ではないが炭素鉄の如きは特に鋼塊の脱硫力が著しい。

熔融に  $CaO + MgO$  が増すに従ひ其流動性がわるくなるので脱硫速度が遅くなる。故に熔融を高く又は他のものを加へて熔融の流れを良くする。

#### 10) 粉鐵處理の研究に就て

工學士 平川 良彦

粉鐵處理と云ふ問題に理論としては極めて單簡であるが實際の作業上には意外の困難が伴ひ何れも獨特の方法を考案し地方的事情に依り種々の方法が行はれて居る現今最も普通に行はるる方法は燒結法でグレナリード。ワイトロイド。アグロメレーション。プロセス等である。著者の研究して居る方法はアグロメレーション。プロセスに屬しセメント製造用のロータリーキルンを改造したものである。大正5年未設計、同7年完成、同11年4月初旬より研究を開始し今日に至る。現今アグロメレーション。プロセスは獨逸に限られ殊に鐵工業のセンターとも稱すべきベル地方に行はれて居る事は非常に興味ある事である主として燒結塊から出るフリュードストを固め時には少量のバーブルオーバー並にシュウエーデン産の攪拌燒結粉鐵を混じて燒結するのが普通である。本邦では最初の試みであるから先づ機械的故障に就て述べ次に燒結作業の研究に就て述べる事にする。

第一。機械的故障はすべて裝入漏斗。裝入槽及爐頂部。爐口部及爐體回轉用ローター等に起るのが普通で始めの間は何れも故障頻出で非常に苦心したのであるが殊に爐頂部の内壁煉瓦の剝離脱落する事と爐口部の熔融する事は共に大問題で獨逸あたりでも此點には餘程苦心して居るのみならず。セメント製造用のロータリーキルンに於ても同様苦心して居る點であるが著者は種々研究の結果其原因を認め何れも特種の方法を考案し

（47）

著者の講演概要を項目により列記すれば次の如し。

- (1) 本邦著名の砂鐵試料 107 個に就き一般性質を研究せり
- (2) 砂鐵を肝臓せる母岩の種類により酸性砂鐵と鐵基性砂鐵の 2 種類に分類せり  
前者は花崗岩に源を發し一般にチタン酸の含有量少く而も磁選別により比級的チタン酸の分離良し。  
後者は安山岩に起源し苦土並にチタン酸の含有多く磁選別によりチタン酸の除去割合少し  
前者は良質なれども多くは沖積層に產し其量少く後者は主として洪積層に屬し質劣れども其量多し
- (3) 砂鐵中のチタン酸は  $FeTiO_3$  の形として存在し磁鐵礦中に固溶體。内部共晶體並に遊離狀態として存し磁選別により分離さるゝものは此遊離狀態にあるもの
- (4) 砂鐵の磁選別に關しては机上小實驗を繰返したる後青森縣下北郡野牛に於ける野牛砂鐵研究場を運轉せり。該研究所は大正 9 年初め陸軍に於て設置され次いで我製鐵所に移管されたるものにして當時は比重選別法によりしものを著者は磁選別法に改造せり。原鐵石 2000 號を機械的に處理し 500 號の精選を得砂鐵の處理を研究せり。此精選中磁選機精鐵は鐵含有量 55% チタン酸 9% 深淘盤精鐵は鐵 41% チタン酸 28% にして後者は總計 15 號を得られ「フェロチタン」精鐵に供せり
- (5) 砂鐵の輸送には其運賃を低減する目的にて一切包裝を用ひず「バラ」積法により良成績を得なり
- (6) 砂鐵粉鐵を塊狀に變するには團鑄法は小實驗に正め回轉式燒結法によれり之處理費を極端に減ずる目的なり
- (7) 砂鐵酸炭 25 號を作り其物理化學的試験を行へり
- (8) 粉狀砂鐵及燒結磨を電氣爐により精錬し鉄鐵 95 號及「フェローチタン」2.5 號を得たり。此間各種燒結の熔融流動性を研究せり
- (9) 粉狀酸炭を使用し各種電氣燒鐵を精錬し良成績を得。「フェローチタン」精錬には木炭又は石炭を還元剤とし得る事を明かにせり。又砂鐵の完全利用として先づ白鐵鐵を精錬し原鐵中のチタン酸を全部燒結中に除去し後に燒結より「フェローチタン」を精錬せり

（49）

- (10) 砂鐵鉄鍛錬について各種鉄石の比較還元性を試験せり
- (11) 鉄鍛錬と底固結物の研究により装入されたチタン酸は一部還元され瓦斯中CN<sub>x</sub>中にN<sub>x</sub>と化合し銅赤色化合物を生ずる事を確かめ其化學成分 Ti<sub>3</sub>(CN<sub>x</sub>)N<sub>x</sub>なる事を決定せり。而して此青化物は爐内に於て錆滓。銅鐵。硫化渣滓並に洋化渣滓中に入り爐床故障 (Dirty hearth) の一原因となる。
- (12) 砂鐵中チタン酸が鉄鍛錬に及ぼす當は還元性鉄青化物による各種障害フェロチタン生成による故也。爐内熱度の分布不良錆滓の變調等なり。
- (13) チタン酸配合各種鐵滓の熔融點を測定し其配合により熔融點を下げ良流动を與ふる事並にチタン酸は錆滓母體の狀態より酸性或は酸性共に作用する事を確め得たり。
- (14) 熔鍛錬精錬にはチタン酸の還元を避ける為め白鍛錬精錬を目的とし。稍々酸性錆滓とし装入並鍛石を逐次砂鐵鍛錬により置き換へたり。150度爐により前後20日間に合チタン鍛錬 1,137 吨製鋼用並鍛 852 吨合チタンクローム鍛錬 486 吨を得たり。
- (15) 砂鐵鍛錬の最大装入量は全装入鉄石の45%に達し此れ以上は燒結錆を爲め紅華島産チタン鐵を装入し全鐵石中最大チタン酸量45%に達し砂鐵鍛錬に換算する時は90%に相当し海外實驗に比し新記録を作れり。
- (16) 熔鍛錬作業中の爐床故障を生ぜし爲め適當の位置を取り良結果を得たり。爐を吹止せるは酸炭の供給離は主原因にして吹止作業も亦順調にして理想的なり。
- (17) 爐の吹止め後爐を取開き精密なる研究調査を行ひしも「フェロチタン」を生ぜし形跡なく若干の青化物。鹽基性多量の錆滓を發見せしのみなり。
- (18) 砂鐵は單獨に鉄鍛錬精錬をなし得る見込なし。並鍛石と混合して適當に操業する時は鉄鍛錬精錬は見込充分なり。而して全鐵石に對し。砂鐵鍛錬 50% 全鐵石中チタン酸量2.5%乃至3.0% 錆滓中チタン酸は之に應じて10%以下となれば安全ならずやと考へらる。
- (19) 電氣鍛錬の生産費は電力の単價を減ずる事。鉄鍛錬精錬に有ては製品毎當り酸炭の使用量を減ずる事を重要とす而して兩者共に砂鐵原鉄石の単價を減ずる事大切なり。
- (20) 以上の研究は大正9年以降13年末迄の分にして14年初め以來砂鐵製鍛錬の特性並に其用法研究及鉄鍛錬精錬生産費研究等に從事せり。

( 50 )

著しく少なくなつて居る之れは硫黄が實際除去せられる物か。或は普通の分析方法では現はれぬ様な状態にて居るのか研究を要す。

(3) 弹性限を高め韧性を減ずる事なし。試験鋼の変態點を測定して見ると同じ冷却速度で水鉄を多く含む物の方が変態點が多く下降する即水鉄は自硬性を與ふる物で從て水鉄は焼入作業に於て焼入の深さを大にし大きな材料の熱所理を容易にすると云ふ事になる。

試料鋼を 800°C, 850°C, 900°C, 950°C, 1,000°C 各種の温度で焼入した後何れも 600°C で焼戻して引張試験衝撃試験等を行つて見る其成績は何れも殆んど變らぬ。即ち水鉄を加へても焼入温度の變化による試験成績は水鉄を加へたものと達はねと云ふ事が分明する又 850°C で焼入を施し各種の温度で焼戻して硬度及び衝撃試験を行つて見ると。温度による硬度の變化は水鉄を含む物と含まぬ物と殆んど變らぬ。

寧ろ水鉄を含むもの方が 550°C 附近で變化が少ない位である。即ち水鉄を入れた為めに焼入温度や焼戻温度を特に注意せなければ直ぐ材料試験の成績に大きな影響を及ぼすと云ふ様な心配が無く。熱處理が容易であると云ふ事になる。

引張試験の成績に於て 水鉄を含む鋼は彈性限が比較的高い。一例を擧げると同じ延伸度で破断界は水鉄を入れた為めに 4.9% 増して居るのに弹性限は 14% 高くなつて居る。之れは鋼の安全荷重を高める事になる。

硬度と衝撃試験との關係を見るに水鉄を含む物は硬度の高い時に衝撃抗力が大であると云ふ傾向を持つて居る即ち硬度高く同時に衝撃抗力の大なる事を望む様な場合には水鉄を使用すると有効である。

(4) 焼戻脆性を減ず。水鉄を含む鋼は焼戻脆性を起さぬのみならず水鉄は積極的に他の元素に因る焼戻脆性を減ずる作用がある例へば磷、硫化物等を多量に含む、ニッケルクローム鋼は甚だ焼戻脆性を起し易いが之れに水鉄を加へると其程度を減少すると云ふ事を最近 Greaves 氏が發表して居る。焼戻脆性は焼戻の際水中或は油中に急冷する事に依つて除く事とを得るが斯くすると内部應力を生じ。其爲めに低い荷重で永久變形を起す又斯くの如き材料は精密に仕上げて置いても長い時間を経過し。或は高熱に遇ふと歪みを生ずるかも知れぬ。故に之れ等變形を恐れる様な場合には水鉄を少量配合

( 52 )

## 12) 製鐵所における鍛錬板製造に就て

工學博士 小原 春孝

世界に於ける鍛錬板の起源より説き起し現在に於ける鍛錬工業の大勢を述べ次て本邦に於ける鍛錬板工業の由來及現状に就き特に製鐵所に於ける設備及生産に關し詳細なる説明を行ひ次て鍛錬板の輸入の状況並に其の種類及品質を述べ最後に鍛錬板製造法に就き技術上及經濟上の兩點に關し一つも秘する事なく公開し尚ほ多数の標本に依り聽者の了解をして一層容易ならしめたり。

## 13) 鋼に及ぼす水鉄の影響

工學博士 吉川 晴十

水鉄を鋼に配合する事は久しい以前から實驗せられて居たが大概は鐵と水鉄との合金に依て強度の高い物を得様とする目的であつたから從て水鉄の配合量も多く値段が高くなると同時に鐵延や延性になると云ふ様な缺點もあるので多少の好影響を與へるものであると云ふ事はわかつて居たにも拘らずあまり廣くは用ひられなかつたのである。然るに水鉄は合金鋼に極めて少量に配合すれば不純物の凝縮を少なくしゴーストを減じ機械的性質に於て彈性限を比較的高くし韧性を減せず。殊にニッケルクローム鋼に於て恐るべき焼戻脆性を起させないと云ふ様な利點があると云ふ事が知られたので最近其用途が漸く廣くなつた。

水鉄の鋼に及ぼす之れ等の影響を。非構造で作つた水鉄を含むもの (No.1) 0.13% (No.2) 0.24% (No.3) 0.50% (No.4) 0.80% (No.5) 含むニッケルクローム鋼及實用の爲めに作つた水鉄鋼に於て實驗した所に依て調べて見ると下記の如き結果を得た。

(1) 凝縮を減ず。上述試験鋼塊の中央縱断面のナルファーブリントを取つて見ると水鉄 0.5% (No.4) が最も飛白ゴースト少なく水鉄の多い物は再び多少ゴーストが消る。水鉄 0.2% を含む 8 号ニッケルクローム鋼塊の中央横断面のナルファーブリントを水鉄を含むものと比較すると前者の方が著しく美事である。角隅ゴーストも水鉄で防ぐ事が出来る様である。

(2) 分析に現はるる硫黄の量を減ず。試験鋼塊 No.1 は硫黄 0.015% なるに No.2 は 0.008 No.3 以下は何れも 0.005% となつて居る平滑鋼に就て見ても水鉄は全部硫黄が

( 51 )

する事は有利である。

(5) 材質均等となる。水鉄を含む鋼は上述の如く不純物の凝縮が少くなり。化學的に材質が均等になるのみならず焼入作業が容易になるから材料の端で取つた試験片の成績と内部で取つた試験片の成績との差が少ない。故に試験片の成績から計算した強度は直ちに實物に適用する事が出来。此點に於て材料の信頼し得る程度が大であると云ふ事が出来る。

(6) 反覆屈曲試験に於ては良好ならず。以上は有利の點だけ舉げたのであるが吳工廠製鋼部々員宇留野接技考案の反覆屈曲試験器に依る試験に於ては水鉄を入れた物の方が少々劣る成績を現す。これは顯微鏡的に検査して見ると水鉄を配合した鋼は何れも微細な非金属不純物の斑點を多數に含んで居る故ならんと思はる。此非金属不純物は何故に水鉄鋼に多いか分からぬが、熔鍛作業の研究に依つて之れを除く事は可能であると思ふ。之れを除いて後再び反覆屈曲試験を施行して見て良好の成績を得るに至つたらば機械強度を非常に受ける様な材料に水鉄を配合して有利の場合があると思ふ。

## 14) 電解鐵工業

工學博士 大河内 正敏

電解鐵工業に關する数年前より理化學研究所に於て研究に從事せるが新聞其他の記事が餘り誇大に失したるは迷惑する所にして本事業を以て直に多量生産を本義とする市場鐵鋼材を供給することを得るものと考ふるを得ず仍も多量生産に對しては從來の方法に對抗することは不可能なりと考ふ只從來の方法により取扱ふこと困難なる砂鐵、磁礦鐵、硫酸銅等も原料として何等の差支なき特點を有することは本事業の特徴にして殊に特種の製品乃至薄板の製造、鐵管等に對して應用し得る望より將來成る可く應用の範囲を廣むことにより本事業利用の途を擴大せんとす是迄で研究所に於て試みたるはスキ焼鍋、安全刃刀のブレード其他數種に及び漸次研究を進むる考へなりとて原料製品の標本を示し製造方法並に製造費等の概要を繰述せられたり。

## IV 工場及研究所見學狀況

### 1) 第三日第一班見學概況

時日、大正14年10月19日

— 7 —

( 53 )

## 2. 第2回講演大会（大正15年）

### 2.1 講演プログラム（鉄と鋼 第12巻第10号 附録より抜粋）

#### 日本鐵鋼協會第二回講演大會プログラム

第一日 十一月二十一日(日曜日) 講演會 午前九時開會

会場 八幡製鐵所職工養成所講堂(電車「大藏」停留場下車)

開會之辭 委員長 八幡製鐵所技監 工學博士 野田鶴雄君  
講演(午前之部) 午前九時卅分開演

(1) 製鐵所使用鐵礦石に就て  
八幡製鐵所調査課技師 工學士 足立逸次君  
(2) 高速セメントに就て 八幡製鐵所副産部 工學士 香春三樹次君  
(休憩十分間)

(3) 鋼鉄の冷硬法 神戸製鋼所技師 工學士 深田長平君  
(4) 白銅の黒鉄化に関する新現象と其可鐵鉄物工業への應用に就て  
京都帝國大學工學部教授 工學博士 齊藤大吉君  
工學士 澤村宏君

晝食(同所内に於て)

講演(午後之部) 午後一時開演

(5) チルドロールの研究 八幡製鐵所研究所 工學士 谷口光平君  
(6) 黒心可鐵鉄に對する各種成分の影響  
戸畠鉄物株式會社技師 理學博士 菊田多利男君  
(休憩十分間)

(7) 鋼の機械的性質と其焼鉄温度との關係に就て  
大同電氣株式會社技師 工學士 小林子之輔君  
(8) 粘土質耐火材(シャモット耐火煉瓦)の品位決定用として軟化點  
測定に就て 八幡製鐵所研究所技師 理學博士 田所芳秋君  
(休憩十分間)

(9) 瓦斯送風機に就て 八幡製鐵所工務部長 工學士 景山齊君

第二日 十一月二十二日(月曜日) 終日八幡製鐵所見學

午前九時までに八幡製鐵所本事務所前に參集之事(電車枝光支線「上本町」停留場下車)見學前製鐵所本事務所會議室に於て製鐵所、鍛造、製鋼、鋼材、三部長より作業の大要に就き聽講の後、順次各工場參觀。中食は製鐵所より供せらる。

十一月二十二日 八幡市役所、日本鐵鋼協會 聯合通俗講演會(午後六時半開會)

会場 八幡市高等女學校講堂に於て

開會之辭 題未定 講演者  
八幡市長 新聞瀬觀君  
工學博士 河村驥君  
製鐵所技監 野田鶴雄君  
工學博士 依國一君  
日本鐵鋼協會々長 工學博士 鹽田泰介君

第三日 十一月二十三日(火曜日) 講演會 午前八時半開演

会場 八幡製鐵所職工養成所講堂

講演(午前之部)  
(10) 黃銅加工品の時期割と結晶粒との關係並に低温焼鉄の影響 東京電氣株式會社 中上義勝君  
(11) 高溫度に於ける銅の粘性に就て 吳海軍工廠製鋼部海軍造兵大尉 工學士 佐々川清君  
(休憩十分間)  
(12) 建全なるインゴットの結流を目的とする酸性平爐製鋼法に就て 陸軍造兵廠大阪工廠彈丸製造所長砲兵中佐 工學士 林猪之介君  
(13) タングステン鋼の組織に就て 東北帝國大學金屬工學科教授 理學博士 村上武次郎君  
工學士 武田修三君

晝食(同所内に於て)

講演(午後之部) 午後一時開演

(14) 炭酸鹽の滲炭速度增加の原因に就て 東北帝國大學金屬材料研究所 工學士 高橋源助君  
(15) 燃灰硬化の現象に關する研究 日本特殊鋼合資會社技師 理學博士 松下徳次郎君  
水澤清君  
(休憩十分間)  
(16) 薄板の製造に就て 川崎造船所技師 小田切延壽君  
(17) 古代鎧鏡の型範に就て 九州帝國大學工學部教授 工學博士 金子恭輔君  
(休憩十分間)

(18) On the cause of temper-Brittleness of Steel

東北帝國大學金屬材料研究所々長 理學博士 本多光太郎君  
工學士 山田良之助君  
(19) 製鐵所作業活動寫真 九州巡迴活動寫真 午後四時—午後五時 製鐵所  
閉會之辭 日本鐵鋼協會會長 工學博士 鹽田泰介君

懇親會 午後六時開會

会場 門司市門司俱樂部に於て

第四日 十一月二十四日(水曜日) 工場見學

第一班 午前八時までに電車戸畠支線「泥田」停留所に參集之事

I 東洋製鐵(戸畠) 午前八時—午前九時半  
II 戸畠結物(戸畠) 午前十時—午前十一時半

晝食 戸畠結物會社内に於て

III 東海鋼業(若松) 午後一時半—午後二時半  
IV 帝國結物(若松) 午後三時—午後四時

散會

第二班 午前八時までに浅野小倉製鐵所事務所に參集之事

I 浅野小倉製鐵所(小倉) 午前八時—午前九時半  
II 東京製鋼(小倉) 午前十時—午前十一時

晝食(櫻ビル工場内)

III 櫻ビル工場(大里) 午後一時—午後二時  
IV 旭硝子工場(牧山) 午後三時—午後四時

散會

第五日 十一月二十五日(木曜日) 隨意見學

I 黒崎窯業(黒崎) 午前八時—午前九時  
II 九州製鋼(八幡市前田) 午前十時—午前十一時  
III 安田製鉄所(八幡) 午後一時—午後二時  
IV 王子製紙小倉工場(小倉) 午後二時半—午後三時半  
V 浅野セメント工場(門司) 午後四時—午後五時

## 2.2 第2回講演大会講演大要（鉄と鋼 第12巻第10号 附録より抜粋）

### 法人 日本鐵鋼協會第二回講演大會

#### 講 演 大 要

演題

1) 製鐵所使用鐵鑄石に就て

八幡製鐵所調査課 技師

工學士 足立 道次

本會を機会に現時製鐵所に於て使用せる下記諸鐵鑄石及び鐵鑄石以外の鐵原料に付て概説せん。

品名	产地名	品名	产地名
大治鐵鑄石	支那 河北省	銀葉樹鐵鑄石	朝鮮 黄海道
桃浦赤鐵鑄石	支那 安徽省	安岳赤鐵鑄石	朝鮮 黄海道
ショーホール赤鐵鑄石	馬來半島 ショーホール	利原赤鐵鑄石	朝鮮 成城南道
載寧褐鐵鑄石	朝鮮 黄海道	鐵鑄石以外の鐵原料	(合) 滅滿鐵鑄石、硫酸鐵、鹽酸 基性岩渣滓、轉爐渣、原鐵 滓、電氣渣等。

各項の内容に就ては口演に譲る。

演題

2) 高爐セメントに就て

八幡製鐵所副産部 技師

工學士 香春 三樹次

無駄をなくす事が近代大規模工業に於て重要視される様になつたのは何れの工業に於ても等しく認めらるゝ所で製鐵業の如きは特に此無駄を無くする事が事業の命脈を左右するものではないかと思はるるのである。高爐セメントは製鐵業に於ける無駄を無くすると云ふ根本方針から生れた製品物の一つではそれが如何なる理由の下に生れ、如何なる性質のものであり、且つ又是が如何なる将来を有するものかを以下項を追つて述べんとするものである。

1. 高爐セメントの沿革及現状
2. 高爐セメントの製造方法及製造上の注意
3. 高爐セメントの化學的性質
4. 高爐セメントの物理的性質
5. 高爐セメントに對する批評と之に對する説明
6. 高爐セメントの使用上の注意
7. 高爐セメントの將来と探算に就て
8. 結論

演題

3) 鋼板鑄鐵物の冷硬法

新日本製鐵所技師 工學士 浅田 長平

本研究はセメント機械の底板、破砕機の錠等の如き鋼板鑄鐵物の冷硬法を研究したものであつ

(1)

す。而して下の項目に就て實驗を行つたのです。

1. 冷却板の温度及び其厚に依る冷硬效果
2. 鑄造温度に依る冷硬效果
3. 熱層方法(特に最高温度及び保持時間)による冷硬效果
4. 冷硬部分の厚さを知る新方法。

試験方法は實驗室では坩堝爐で材料を熔解し實際作業に就ては電氣爐で造つた熔鐵を川ひて兩者とも同様なる試験材を鑄造し破斷面の狀態、硬度変化の状態及び顯微鏡的組織等に依て冷硬效果を研究致しましたのであります。

演題 4) 白鐵の黒鉛化に関する新現象と其可鍛鑄物

工業への應用に就て

京都帝國大學工學部 教授

工學博士 清藤 大吉

工學士 澤村 宏

要項 白鐵の成分及び凝固速度が其黒鉛化に及ぼす影響に就ては著者等及其他の研究の結果から既に著しく知られて居る。著者等は更に焼入れられたる白鐵は然らざるものに比して著しく黒鉛化し易くなると云ふ新現象を見出しても可鍛鑄物工業に應用せんと企てた。

本研究の順序として著者等は先づ本式熱膨脹測定器を使用して定性的に白鐵の焼入れが此現象に關係ある事実を確めたる後更に炭素、硅素量を異にする白鐵を種々の温度に一定に保ち鑄造の後の白鐵と之を焼入れたしたるものとの黒鉛化状態を比較し後者が前者に比して如何に黒鉛化し易いかを定量的に決定した。又實地應用の研究としては先づ可鍛鑄物工場で製造された 2-3 の形の白鐵鑄物を採つて試料となし之に種々の熱處理を施して焼入れを作はれない様な挿入法を見出し次に斯くて得た方法によつて焼入れたる工業的白鐵試験棒と鑄造の値のものを前述の實驗に由つて求めたる條件の下に焼入れた後其機械的性質と焼純温度、焼純時間及内部組織との關係を明らかにし從来の可鍛鑄物製造法と著者等の研究に係る製造法等に依つて造りたる可鍛鑄物の機械的性質を比較し更に並みては此新可鍛鑄物製造法を實施するに當りて必要な條件を決定せんとしたのである。

最後に著者等は以上の實驗の結果から新可鍛鑄物製造法の理論を推論した。著者等の考察に依れば白鐵を焼入れしこれを焼純するとオーステナイト→マルテンサイト、マルテンサイト→パーキンソンの變化が比較的の低温度で起り共部固溶體の部分が膨脹成は收縮する、此際固溶體を包围して居る過渡セメントタイトは其性質極めて脆いものであるから勢ひ破壊細分されざるを得ない事である。然るにセメントタイトは其大さくなる程黒鉛化し易いのであるから上述の如き熱處理を受けて破壊細分されたセメントタイトを含有して居る白鐵は鑄造の値のものよりも遙かに黒鉛化し易いものである。

(2)

演題

5) チルドロールの研究

八幡製鐵所研究所員

工學士 谷口 光平

I 緒言 ロール研究の必要と其方針に就いて述べる。

II 概論 ロール分類、學術的研究と工業的研究、製造、使用及其れ等の際に生ずる種々の現象に就て極めて簡単に説明す。

III 材質研究 第一

ロール地金の研究にして實際にチルドロールを製造する際に共熔鐵を取りて研究す。

1. 試料に就て
2. 化學成分及其の正確度
3. 懸液鏡組織
4. 高溫度に於ける諸性質の研究。

a. ロール作業温度……特殊の考案に依り實地に測定す b. 熱間抗張力試験 c. 热間弯曲試験 d. 热間衝擊硬度試験 e. 膨脹試験 f. 常温に於ける二三の性質 (抗張力、衝撃、ブリネル硬度、比重等)

IV 材質研究 第二

前實驗同様にして當所製各種ロール製造の際其の湯を取つて實物に近き大型の鋸型に鋸造す。

1. 試料
2. 化學成分
3. 弯曲試験
4. 顯微鏡試験
5. 抗張力試験
6. 抗壓力試験
7. 硬度試験
8. 捏り試験
9. 衝擊試験
10. 厚度試験
11. 变形率試験
12. 热間衝擊硬度試験
13. 热間弯曲試験

V 化學成分及組織

1. 當所使用各種チルドロールの成分の統計
2. チルドロール内外の成分の分布を検し其の組織を研究す。

實際の大形ロールを切斷し上、中、下の3個所の断面に就てサルフープリント、マクロプリントを採り浴之を切斷して各種の性質を調べる。

VI 冷硬理論及實驗

1. 冷硬理論、硬度論、冷硬組織、共晶の研究
2. 共晶點及びその附近に相當する組織の急冷に依る變化を種々研究し之を實際のロールに應用して其の硬度を論じ其の組織を理論的に説明す。
3. 上述實物ロールの断面につき外部より内部に連続的に硬度を測定し新事實を出し之を上げて際に應用す。
4. 冷硬部の形狀、偏肉、厚さ及び之等に及ぼす收縮、燒結温度、最高温度、燒型の影響。

(3)

3. 冷硬部、熱處理、

VII 二、三、の性質研究

1. 膨脹試験 實物より取れる試料につきチルドロール内外部の膨脹率の比較、黑鉛化、焼造し加熱、實物よりの試料と小形試験片との相違。
2. 收縮等。

VIII ロール折損 1. ロール折損の種類及び統計 2. 各種缺陷

IX 結論

演題 6) 黒心可鍛鑄鐵に對する各種成分の影響

新日本製鐵所技師

工學博士 荒田 多利男

第一章 白鐵板より黒心可鍛鑄鐵になる迄の變化。

第二章 白鐵板の黒鉛化に對する含有成分の影響。

第一節 炭素の影響 第二節 炭素の影響 第三節 溶化の影響 第四節 硫黄の影響

第五節 煙の影響 第六節 鋼の影響 第七節 クロームの影響 第八節 鋼の影響

第九節 ニッケルの影響 第十節 フルミュウムの影響。

第三章 黒心可鍛鑄鐵の抗張力及延伸率に對する各種成分の影響。

第一節 炭素の影響 第二節 炭素の影響 第三節 煙の影響 第四節 鋼の影響 第五節 ニッケルの影響。

演題 7) 鋼の機械的性質と其燒結温度との關係に就て

新日本製鐵所技師

工學士 小林子之輔

鋼を燒純する目的は鍛造によりて生じたる内部組織を去り、粒子を均齊にし、加工を容易ならしむるにあり。然して其燒純温度は普通  $A_{C_1}$  よりも稍低き點を採るを標準とすれども、先年我社に招請せし鉄道技術者 Dr. Wilczek 氏の我社の各鋼材に對して與へたる燒純温度は、一般に他工場の其れに比して稍低き傾向ありたり。Dr. Wilczek 氏の指示せる燒純温度は約  $A_{C_1}$  附近にて燒純する方法なり。今此  $A_{C_1}$  附近にて燒純する方法と一般に他の工場にて行はるゝ燒純温度とが各鋼の機械的性質に如何なる差異を與へるかを弊社研究室に於て實驗せり。

實驗に使用せる材料は勿論弊社電氣爐鋼を使用せり。加熱温度、これを保持する時間及冷却速度の三つは燒純に影響を及ぼす可を以て保持時間と一定し。燒純温度を  $600^{\circ}\text{C}$  乃至  $900^{\circ}\text{C}$  の間に於て種々變化し之に對する機械的性質を求めて燒純温度を適當なる可き温度の判定をなしたり。又素材の衆多の異なるものは明かに機械的性質に差異を生ずるを以て一定の太さの鋼塊より採取せり。又鉄塊

(4)

度の高低は鋼の組織を異にし次の焼純温度に影響を及ぼす可を以て Dr. Wilczek 氏の指せる、銀鉄温度を標準とし素材を銀鉄製作せり。以上の如き要項の下に 5 チャーチにつき試験を行へるが次の如き結果を得たり。即ち何れの鋼も焼純温度が 500°C より上昇するに従ひ彈性限、抗張力及び引張硬さは漸減して或温度に於て最小値に達するも、更に温度の昇ると共に増大する傾向あり。又延伸率及衝撃値は温度の 500°C より引るに従つて増大して或温度に於て最大値に達し、それ以上の温度に於ては却つて減少せり。而して彈性限、抗張力、及ブリネル硬度の最小値となる温度と延伸率及衝撃値の最大値となる温度は一致するを知りたり。斯如鋼は焼純する時相應の各性質に最大及最小の値即ち最大軟性を與へる温度が他の鋼に對して最も適當なる焼純温度にして Dr. Wilczek 氏の指示せる焼純温度は全く上記試験の結果と一致せるを知りたり。

#### 演題 8) 粘土質耐火材(シャモワイト煉瓦)の品位決定

用としての軟化點の測定に就て

八幡製鐵所研究室 技師

理學博士 田所 労秋

#### 内容 説明

- I 耐火材として使用範囲の最も廣くなるシャモワイト耐火材の品位決定には何が一番適當せらるか？  
II 生粘土の粘り度に關する考察と熱間に於ける粘度の大小及衝擊破壊の機構に就て。  
III 高温用シャモワイト煉瓦に就て熱間に於ける軟化の状態の試験……張力及加熱速度の及ぼす影響。  
IV 热間に於ける煉瓦の強度と粘度との関係並に湯止あ煉瓦二種への適用例示。

#### V 結論

#### 演題 9) 瓦斯送風機に就て

八幡製鐵所工務部長

工學士 景山 齊

製造所……Maechinenfabrik Augsburg-Nürnberg  
型式……2 Cyl. tandem 4 Cycle double acting. Din. of Blowing Cylinder……2650 mm  
Din. of Gas Cylinder……1150 mm Stroke……1300 mm No. of Revol./min……85.  
Blast pressure [……] 8 lbs./sq. inch……normal.  
[……] 15 max.  
Volume swept by piston/min……1200 m<sup>3</sup>

(1) 主要部構造の大略 (2) 試運転の結果の報告 (3) 燃料燃瓦五種を瓦斯機器、瓦礫、及び加熱爐に使用した場合の比較。

(5)

(13) 各 step の線につき Reduction percentage と機械的性質結晶体の変化並に水銀盤類による season crack の傾向との関係を検する。

#### C. Summary:

- (1) 焼純温度を異にする材料の加工後に於ける season crack に対する傾向を比較し得た。  
(2) 低温焼純と season crack との関係を見出し必要にして且つ充分なる焼純温度を決定し得た。  
(3) 各種盤類の効力を比較し通常なる盤類の決定を見た。  
(4) Reduction percentage と season crack との関係を見出しあつた。

以上

#### 演題 11) 高溫度に於ける鋼の粘度に就て

吳海軍工廠製鋼部

軍械造兵科工學士 佐々川 清

高溫度に於て鋼に静的荷重を加ふる時、荷重の小なる時は先づ加へし荷重に相當する變形を起して荷重と釣合を保ち、其後の變形無きも或荷重以上にては則る粘度を帶び時間の経過に従ひて一定速度を以て變形す、此粘度の變形を生ずる最小荷重は鋼の性質及び温度の一定なる時は、常に一定にして適當なる方法により測定する事を得。此測定法として荷重を加へし場合に生ずる變形に依る単位面積の荷重の増加に対する補正法を考案し、十分精確に且迅速に高溫度に於ける變形速度及び各種温度に於ける粘度限界を測定し得る装置を作成し之によつて粘度限界の存在及び此限界以上にての變形速度の一定なる事を確認せり、實驗による結論大略次の如し。

1. 2 種の炭素鋼、高純度鋼、ニクロム合金、シリコンクロム鋼等の各種鋼につき各種の温度に於て静的荷重による變形速度を測定し粘度限界を定め此粘度限界と温度との關係曲線を決定せり。  
2. 此曲線による高溫度に於ける破断限界の急激低下の説明に資せり。

3. 高溫度に於ては破断限界と粘度限界との差甚しく大なり、故に粘度限界を測定する事は高溫度に於ける金属の安全率を決定するに良好にして必要なり。(終)

#### 演題 12) 健全なる「インゴット」の鑄造を目的とする酸性平爐製鋼法に就て

陸軍造兵廠大工廠煉瓦製造所長

砲兵中佐 工學士 林羽之介

從来は鋼の湯なるものは精鍛中多少酸化して居つても最後に脱酸剤を加へなければ短時間の間に

(7)

#### 演題 10) 黄銅加工品の時期割と結晶粒との關係並に低温焼純の影響

東京電氣株式会社

中上義勝

#### A. 研究の目的及項目

- (1) Season Crack に関する文獻も多數あるが主にこれは已むを得ない不可抗力としてたゞこれの發生を防止すべき加工後の處理に就てのみ論ぜられる事が多いと思はれる。從て其の黄銅材料の本質に就ても學問的に不純物の限界等に言ひ及ばれてゐても多くの場合材料の供給者を責む事が殆どないのである。Season Crack が此種合金を加工品(以下すべて低温焼純を意味)に已むを得ない現象としても材料の適當なる取扱により或は實用的に發生の機會を極めて減じ得るのであるまいかといふのが此の研究を志したる主観である。  
(2) 此の研究に附隨して否々が實際問題として度々出合つてゐる黄銅加工品の低温焼純の影響に就ての研究(本問題は皆で依博士により研究發表されて居る)。  
(3) Reduction Percentage と Season Crack との關係。  
(4) 各種水銀盤類の効力比較試験。
- B. 實驗の手段
- (1) 亂延せられたる黄銅板(厚さ 10/1000吋)の化學分析、機械的試験、顯微鏡的試験。  
(2) 上記黄銅板に焼純温度をかへて異なる grain size を與ぶ。  
(3) Grain size を異にする各種鉄に就き機械的試験(tensile test, Erichsen test, & hardness test)顕微鏡試験を行ふ。  
(4) 各種鉄を用ひ電球口金用 Cup を製作す。  
(5) 各種 Cup の各部の厚さ grain, 並に internal stress の分布の狀態を試験す。  
(6) 各種 Cup の水銀盤類試験を行ふ。  
(7) 同種 Cup につき各種水銀盤類の効力比較試験を行ふ。  
(8) 以上の試験の結果 Season Crack の危險の最も少きものと最も多きものとの二種の Cup を採り 600°C~300°C (10°C おきに) に焼純を行ふ。  
(9) 焼純温度を異にする Cup につき顯微鏡的組織及び internal stress を試験す。  
(10) 水銀盤類により焼純温度の影響を比較す。  
(11) 烧純せられたる黄銅線(40/1000吋)の化學分析、機械的試験、顯微鏡試験を行ふ。  
(12) 上記黄銅線を 32~28~25~22~20~18~16~14 の Step を経て 14 Mil まで常温延伸を行ふ。

(6)

較液し得るものと考へられて居たる而して健全なる「インゴット」を造る爲めには差塊法に着眼をなすが最も重要な事は脱溶法等を行ふ事である。

然るに此の後段々と實驗を積みに従つて湯が酸化せられた時は門へ還元狀態に於ても短時間にては容易に湯を清淨なしむる事が出来ないので長時間からなければ湯の自淨作用は營まれないものであると云ふ事に注意されりに至つた。而して脱溶の未分でない不淨なる湯を以てすれば健全なる「インゴット」が出来ない事は理の當然である、以上の如き考へからして以下述べる様な酸性平爐製鋼法が生れ出たのである。

1. 焼解する時最も酸化作用を激しく受けるので表面物が溶け始め滴々と落下する事であるからこれを防ぐ爲め酸性平爐で脱溶した飼湯を其の酸性平爐中に裝填する。

2. 此の酸性飼湯中には相當量の炭素と多量の満塗を入れて置く。 3. 焼溶を調節して静かに脱溶を苦しませぬべく分析をして湯の成分の變化を見、脱溶自淨作用が終了した時には湯の成分も亦欲する目的に到達する様に進んで行き最後には從來行つて居た如く脱溶剤を加ふる事なく共益抽出して過渡するのである。

斯くの如き精練法は長時間を要し從来の二倍位の時間……失れ以上も要するのであるが其の結果は頗る良好で極めて重要な鋼材には此の方法を採用して居る。

#### 演題 13) タングステン鋼の組織に就て

東北帝國大學金属工學科教授

理學博士 村上武次郎

工學士 武田修三

タングステン鋼は其組織及熱處理に由て著しく其の組織が異なる。然も其變化は他の特殊鋼に比して一層複雑である。其盤類以上述に高き温度より冷却するときは其の過度大ならざる場合に於ても著しく変態期は降低し、其顯微鏡組織に於て常に針狀地鐵が現はれる。先づ其理由を知らんがため組成、冷却速度、及最高加熱温度を種々に變じて針狀地鐵生成の條件を確め又硬度及電気抵抗の變化に由て麻留田組織との異同を研究し、共間に不連続的變化なき事を知り、針狀地鐵の組織は急冷に由て生ずる麻留田と同様の機構に由て生ずるものなる事を證明した。

又鐵タングステン、二元素狀態圖について諸論論のある所を確かめ、更に廣く三元素合金に涉り、磁気分析、熱膨脹、電気抵抗の測定により加熱及冷却に際して起る變化を研究し、又顯微鏡的研究をなし各組織成分の各種の腐食剤に対する性質の差異を研究して其の鑑別法を知り、又熱處理による顯微鏡組織の變化を研究し、各組織成分の一定状況の下に現はる範囲を決定しタングステン鋼の組織圖を構成した。

(8)

## 演題

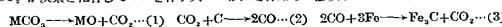
### 14) 炭酸鹽の滲炭速度増加の原因に就て

東北帝國大學金屬材料研究所

工學士 高橋源助

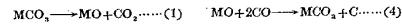
滲炭剤としてCOや木炭の外にアルカリ又はアルカリ土金属の炭酸鹽を混ぜて熱すると滲炭の速度が著しく増加する事は今から60年前から知られて居る事であるが其原因に就ては今尚明解な説明がない。

此原因に關して現今一般に信ぜられて居る學説は次式の如く是等の炭酸鹽が分解してCO<sub>2</sub>を出し其CO<sub>2</sub>が炭素と化合してCOを作り其COが鐵と作用して滲炭するからであると云ふのである。



然るに實驗によると是等の炭酸鹽が(1)及(2)の變化により出すCOよりも遙かに多量のCOを送り乍ら木炭と共に熱してもCOを通さない炭酸鹽を木炭と共に熱した場合には滲炭が起らない又是等の炭酸鹽が少しも分解しない温度でも是等の炭酸鹽は滲炭の速度を増し又(1)式の反応が完全に行はれし全部分解する様な高溫度でも同じ働きを有して居る尙又炭素を入れないでCO氣流中で滲炭する場合でも矢張是等の炭酸鹽が滲炭の速度を大に増加する、是等の事實は從來の學説に對して説明せられない所である。

所で其原因に就ては是等の炭酸鹽と鐵との直接作用から来るものでないと云ふ證據がある又是等の炭酸鹽と木炭との間の直接作用によるものでないと云ふ證據もある、それで主要な直接原因是是等の炭酸鹽とCO系の反応によるものと考へ色々の方面から實驗を行ひ是等の炭酸鹽が存在するときは常に微細な炭素粉末が出来る事を先づ認め、次に熱天秤に因てSrCO<sub>3</sub>がCOを分解する現象を認めた因て炭酸鹽の滲炭促進作用の原因は是等の炭酸鹽がCOを分解して生ずる發生期の炭素が鐵に溶入する事にならうと考へられる而して炭酸鹽がCOを分解する機構は次式



の作用によるものと思はれる(4)式の作用で出来た發生期の炭素は從來研究せられた所の次式の平衡狀態 CO<sub>2</sub> + C ⇌ 2CO に於ける炭素よりも蒸氣壓が大きなものであると考へれば(1)式の變化に因て生じた CO<sub>2</sub> は發生期の炭素と化合して CO に變るに因て炭酸鹽の分解を促進し且又(4)式の反應をも促進し温度以下の場合には MCO<sub>3</sub> 又或温度以上の場合には MO の量を減ずる事なく絶えず發生期の炭素を生ずる事となる。

此見解は次の諸事實に因て確かむる事が出来る。

1. アルカリ又はアルカリ土金属の炭酸鹽は凡てCOを分解する働きを有する事。
2. 是等の炭酸鹽は從來研究せられた所の CO, CO<sub>2</sub>, C 三者の平衡狀態に於ける CO の濃度よりも CO が少ない混合瓦斯中でも CO を分解して微細な炭素を放出働きを行ふ事。

( 9 )

3. 滲炭の速度は CO の分解に因て生じたる發生期の炭素が鐵に接觸する量に正比例する事。

4. 是等の炭酸鹽に限らず發生期の炭素を生ずる作用を有する物質を鐵の傍に置く時は次張滲炭の速度を増す事。

5. 是等の炭酸鹽を用いても發生期の炭素を僅かしか生じ得ない狀態に保つときは是等の炭酸鹽が滲炭速度を増す作用も少ない事。

6. 滲炭劑に是等の炭酸鹽を混ぜても CO を少しも含まない瓦斯例へば炭化水素を用ふるときは是等の炭酸鹽は全くも滲炭の速度を増さない事。

7. CO から生じたる發生期の炭素は直接鐵と作用して速くに滲炭するもの有る事。(終)

## 演題

### 15) 滲炭硬化の現象に関する研究

日本特殊鋼合資会社技術部

理學博士 松下徳次郎

永澤清

内容目次 緒言 實驗第一 滲炭時間と磁氣的硬度 實驗第二 衝撃抗力試験 實驗第三 磁引試験 實驗第四 硬度試験 理論的考察

## 概要

投入せる炭素鋼及二三の合金鋼に就て滲炭温度と磁氣的硬度との關係を試験した結果其の鋼材の硬度に於て磁氣的硬度の著しく増加あるを認めたるを以て(松下、反澤の研究、本誌第十二年第二號)此の變化に關聯して諸機械的性質にも變化あるべきを推想し衝撃抗力、抗張力、硬度等の測定を行ひ其の結果同溫度附近に於て此等性質に異常変化あり則れは硬化する所を見出しそれを滲炭硬化の現象と命名したり。

而して其の原因は投入の際に生じたるフライト内での内部歪が焼戻温度上界の結果として消滅する際に起るフライト結晶粒の分裂即ち所謂再結晶によりて結晶粒の數を増加する事に歸着せしめらる、以上の事實に依りて焼戻鋼の性質に關し一段明瞭なる知識を得たり。

## 演題

### 16) 薄板の製造に就て (省略)

川崎造船所技術部

小田切延壽

## 演題

### 17) 古代銅錢の型範に就て

九州帝國大學工學部教授

工學博士 金子恭輔

現今の造幣法は筆延刻印式であるが往時の貨幣は殆んど鋳造法によつた様である。而して我國に於

( 10 )

ては其獨特の殘存せるもの僅かに和同開鈔のみであるが支那には泉範と稱し古きは周時代乃至今より25-600年前から六朝時代に至る約1,000年間に用ひられた鎔型及母型の殘存せるもの多く。頃日著者は日下福岡市外名島住の前三井鐵山會社員瀬尾外興藏氏より多數の参考書及實物を示され又研究用として試料を惠與せられた、尙ほ同氏の御指導を得て本稿を草した。

其内要目次の如し。

1. 緒言
2. 銅錢の概略
3. 支那に於ける泉範の種類
4. 泉範使用鎔錢法の推論
5. 我邦に於ける和同鐵範
6. 結論

## 演題 18) On the Cause of Temper-Brittleness of Steel

東北帝國大學金屬材料研究所長

理學博士 本多光太郎

工學士 山田良之助

The temper-brittleness of steel has recently been investigated by many experimenters, and its nature as well as the method of eliminating it are already well known; but the cause of this phenomenon is not yet sufficiently clear. In the present paper, the carbide-theory is developed and many observed facts regarding the temper-brittleness are explained.

Nickel-Chromium steel is one of the steels, which show a temper-brittleness. The carbide in Nickel-Chromium steel has a definite solubility at A<sub>1</sub> point, but almost no solubility at room temperature; hence during a slow cooling below the A<sub>1</sub> point, a certain amount of carbide separates from the solid solution on the boundary of crystal grains. The presence of this boundary carbide is assumed to be very weak against impact and static bending tests; but when the specimen is quenched just below the A<sub>1</sub> point, all of the boundary carbide forms a solid solution with ferrite, and hence the boundary weakness is absent, thus the steel being susceptible to the temper-brittleness.

If, however, Nickel-Chromium steel is before-hand quenched and then reheated to a temperature just below the A<sub>1</sub> point, the structure of the specimen becomes sorbitic, being highly resistible to the impact Charpy test. If this reheated specimen is slowly cooled, the boundary carbide is formed; but when it is quenched from the reheating temperature, the boundary carbide is absent. The sorbitic structure having a high resistibility to the impact test, the susceptible ratio must be very large as compared to the former case. These conclusions agree completely with the observed facts.

Thus the temper-brittleness must always be found in those alloys for which the solubility

( 11 )

( 12 )

### 3. 第30回講演大会（昭和18年）

#### 3.1 講演プログラム

## 日本鐵鋼協會第30回講演大會講演次第

会場 (第1会場) 大阪商工會議所(3階) 大阪市北区堂島濱通2丁目

(第2会場) 大阪帝國大學醫學部大講堂(5階) 大阪市北区常安町3丁目

第一日 昭和18年10月16日(土)午前8時10分開會

開會之辭

日本鐵鋼協會第30回講演大會實行委員長 工學博士 川上義弘君

### 講演

○印講演者

### 午前之部

講演番号	講演時間	第1会場	講演番号	第2会場
1	8時30分～8時50分	鉄鋼中の磷迅速分析方法に就て 日本製鐵株式會社富士製鋼所 技師 藤井定夫君	35	酸化鐵と酸化満倅の固體反應に關する研究 (第2報) 株式會社昭和製鋼所研究所 工學士 藤田守太郎君 Dr. Ph. ○有山恭藏君
2	8時55分～9時15分	鐵鋼中の磷比色迅速分析法 住友金屬工業株式會社製鋼所研究部 ○山田孝一君 新井博君	36	砂鐵系清淨原鐵を原料とする高級13クロム 不鏽鋼の鑄製 株式會社日立製作所安來工場 技師 工學士 ○安田泰治君 同 上 吉竹親司君
3	9時20分～9時40分	燃燒法による鐵合金中の硫黃定量法に就て 三菱製鋼株式會社長崎製鋼所 技師 同上 ○竹田篤二郎君 西脇伊三郎君	37	熔融鋼滓の酸化力に關する研究 住友金屬工業株式會社製鋼所研究部 理學士 大中都四郎君

### 10分休憩

4	9時55分～10時15分	弧光法による實用定量分光分析の研究 日產自動車株式會社 技師 工學士 吉城肇蔵君	38	鹽基性平爐に於ける脱硫の研究 日本製鐵株式會社富士製鋼所 同上 技師 ○鶴坂徳四郎君 同上技術研究所 技師 工學士 雀部高雄君
5	10時20分～10時40分	鐵鋼分析に關する二三の研究(幻燈要) 日本製鋼所宝蘭製作所 ○越谷粕藏君 吉川正三郎君	39	大型傾注式平爐×床築造竈に鋼浴の深さに就て 日本製鐵株式會社廣加製鐵所 技師 工學士 渡邊省三君
6	10時45分～11時05分	呈色反應に依る鋼種簡易判定法に就て 株式會社神戸製鋼所 技師 理學士 荒木逸夫君	40	鹽基性平爐に依る低磷銑の製造實驗 日本製鐵株式會社富士製鋼所 同上 技師 ○鶴坂徳四郎君 同上技術研究所 技師 工學士 雀部高雄君

### 晩食

### 午後之部

7	0時30分～0時50分	トンネルキルンに依る原鐵製造の工業試験結果 株式會社昭和製鋼所 工學士 ○垣内富士雄君 東松岡幹彦君	41	鐵鋼材料中の非金屬介在物の調査(幻燈要) 大阪帝國大學工學部冶金教室 工學博士 多賀谷正義君 ○太田義雄君
---	-------------	---	----	--

8	0'55~1'15	砂鐵よりリヂウム抽出の研究(第1報) ソーダ焙燒時の砂鐵及びソーダ塩の行爲 大阪工業試験所 技師 工學士 山階正男君	42	水素による硫化鐵の脱硫速度に對する酸化 マンgan及び酸化カルシウムの影響 名古屋帝國大學教授 理學博士 理學士 佐野幸吉君 名古屋帝國大學工學部金屬工學教室 工學士 ○丸田良平君
9	1'20~1'40	熔鋼竈に鋼滓に対する鐵鑄石の反應速度の比較 日本製鐵株式會社八幡製鐵所 技師 理學博士 理學士 中尾常世君	43	鋼滓自由成分の近似計算法(第3報) 三菱製鐵株式會社長崎製鐵所 技師 理學士 河合正吉君

10分休憩

10	1'55~2'15	生鋼鑄法の研究 京都帝國大學工學部教授 工學博士 工學士 澤村宏君 日本製鐵株式會社技術研究所 技師 工學士 ○永沼喜代次君	44	軸受球用鋼の製鋼に就て 日本製鐵株式會社八幡製鐵所 技師 工學士 故奥山隆君 同上 技師 工學士 ○池田正君
11	2'20~2'40	粉狀鐵鑄石の團鑄法に就て 日本製鐵株式會社八幡製鐵所 製鍊部第二製鍊課 技手補 市川九二三君	45	白點の發生機構及び防止法に関する研究 (第1報) 白點の發生機構及び防止法に関する二三の 實驗結果に就て(幻燈要) 住友金屬工業株式會社銅管製造所 理學士 下川義雄君
12	2'45~3'05	鐵鑄の浮游選鐵に関する研究(第3報) 株式會社昭和製鐵所研究所 工學士 後藤有一君 同上 工學士 ○朝日又彦君	46	鋼の新しい造塊法に就て(幻燈要) 株式會社日本製鐵所室蘭製作所 工學士 ○近藤八萬吉君 同上 工學士 館野八萬吉君

10分休憩

13	3'20~3'40	熔鐵爐に於ける低硅素銹鐵の吹精竈に 其の脫磷に就て 日本製鐵株式會社廣畠製鐵所 技手 小田部精一君	47	珪石煉瓦の原料範囲擴大に就て (第2報)(幻燈要) 日本製鐵株式會社八幡製鐵所理事 工學士 河内通君
14	3'45~4'05	硫酸滓に関する研究(第7報) 二三の脱銹法に就て 哈爾濱工業大學教授 工學士 森棟隆弘君	48	耐火煉瓦の常温に於ける耐壓強度と熱間に 於ける耐壓強度に就て 九州耐火煉瓦株式會社 技師 河合幸三君 ○塵脇秀三君

10分休憩

15	4'20~4'40	可銹鑄鐵の燒純法と黑鉛粒數 株式會社日立製作所日立工場 技師 工學士 ○榎垣達君 同上 清水三男君	49	珪石煉瓦に於ける形狀の問題 黒崎窯業株式會社研究課 技師 ○高良義郎君 同上 第二製造課 技師 前城堅觀君
16	4'45~5'05	鑄物砂の熱效果に關する研究 東京工業大學教授 理學博士 理學士 河上益夫君 大和金屬工業所 工學士 加藤鎌太郎君 東京工業大學 ○金子正巳君	50	靜電場に依る分粒法(第2報)(幻燈要) 東京帝國大學教授 工學博士 理學士 貞島正市君 東京工業大學助教授 工學士 ○作井誠太君

第1日講演終了

第2日 10月17日(日・祭)講演會(會場前日同斷)

講 演  
午 前 之 部

講演者 演號	講演時間	第 1 會 場	講演者 演號	第 2 會 場
17	8'30～8'50	クロムマンガン系耐熱鋼に就て 三菱製鋼株式會社長崎製鋼所 技師 ○越智通夫君 同上 理學士 河合正吉君	51	鍛造ハンマーの仕事量測定方法に就て (幻燈要) 住友金属工業株式會社製鋼所研究部 工學士 佐賀二郎君
18	8'55～9'15	Cr 及 Mn を主體とする耐酸耐熱鋼の研究 (第1報)(幻燈要) 特殊製鋼株式會社研究部 工學士 ○山中直道君 同上 保坂徳太郎君	52	継目無鋼管製造上に於ける加熱材の回轉 に依る穿孔理論に就て 溝洲住友金属工業株式會社钢管製造所 工學士 津山豊雄君
19	9'20～9'40	1% クロム鋼の質量效果に及ぼす各種元素の 影響に就て 三菱製鋼株式會社長崎製鋼所 技師 理學士 ○河合正吉君 同上 堤照美君	53	特殊鋼の引抜に關する研究 (第1報)(幻燈要) 三菱製鋼株式會社東京製作所參事 工學博士 工學士 ○志村清次郎君 同上 技師 内山道良君

10分休憩

20	9'55～10'15	鋼に含まれる珪素に関する研究(第4報) 含珪素強度炭素鋼に就て(幻燈要) 株式會社日本製鋼所室蘭製作所 太田雞一君	54	高純度鐵・マンガン合金の諸性質に関する研究 (幻燈要) 東京帝國大學教授 工學博士 工學士 ○三島徳七君 財團法人東邦產業研究所 工學士 川勝一郎君
21	10'20～10'40	鋼の鍛錬性に及ぼす各種元素の影響 不二越研究所 工學士 川口寅之輔君 ○田尻仁郎君	55	電熱用鐵・クロム・アルミニウム合金の 長時間低溫加熱による脆化に就て 東京帝國大學教授 工學博士 工學士 三島徳七君 財團法人東邦產業研究所 工學士 ○川勝一郎君
22	10'45～11'05	急速加熱に依る變態點移動に就て (第2報)(幻燈要) 東京工業大學助教授 工學士 作井誠太君	56	特殊鋼の疲労限界に及ぼす切缺の影響に就て 日本製鐵株式會社八幡製鐵所 理事 工學士 田川浅次郎君

晝 食

午 後 之 部

23	0'30～0'50	鋼の階段焼入に関する研究(第2報) (幻燈要) 住友金属工業株式會社製鋼所研究部 理學士 菅野猛君	57	衝撃限の迅速測定法に就て(第3報) 三菱製鋼株式會社長崎製鋼所 技師 理學士 ○河合正吉君 同上 技師 ○越智通夫君
24	0'55～1'15	特殊鋼々材の恒溫度變態的熱拔ひに就て (幻燈要) 日本製鐵株式會社八幡製鐵所 技師 工學士 吉川政一君	58	衝撃限の迅速測定法に就て(第2報) 三菱製鋼株式會社長崎製鋼所 技師 ○越智通夫君 同上 理學士 河合正吉君
25	1'20～1'40	強韌鋼の熱處理條件と性能範圍(第1報) 三菱製鋼株式會社東京製作所參事 工學博士 工學士 志村清次郎君 同上 技師 工學士 ○秋山久敬君	59	鎌鋼の高溫龜裂に關する研究(第2報) 三菱重工業株式會社長崎造船所 技師 工學士 木下禾太君

10分休憩

— 3 —

26	1'55~ 2'15	二三の強靭特殊鋼の衝撲抗力に及ぼす Sn の影響に就て 株式會社神戸製鋼所研究部 工學士 高尾 善一郎君	60	高マンガン、高クロム鋼の高溫度特性に及ぼす諸元素の影響 東北帝國大學金屬材料研究所 理學博士 理學士 村上 武次郎君 第六陸軍航空技術研究所 工學士 ○小丸 胤男君
27	2'20~ 2'40	代用鋼の滲炭に関する研究 大阪陸軍造兵廠研究所 陸軍兵技中尉 遠田 治夫君	61	特殊鋼の研究(第1報) クロムーモリブデン 鋼の鑄造組織と擴散焼純に就て(幻燈要) 九州帝國大學教授 工學博士 工學士 谷村 澤君 大阪帝國大學助教授 工學士 ○三ヶ島 秀雄君
28	2'45~ 3'05	二三の代用鋼の恒温變態に就て(幻燈要) 株式會社日立製作所安來工場冶金研究所 技師 理學士 木戸 行男君	62	特殊鋼の研究(第2報) クロムーモリブデン 強韌鋼に及ぼす元素の影響 九州帝國大學教授 工學博士 工學士 ○谷村 澤君 大阪帝國大學助教授 工學士 三ヶ島 秀雄君

#### 10 分 休憩

29	3'20~ 3'40	代用鋼の等温變態に就て 川崎重工業株式會社製鋼工場 理學士 門川 勲君 同上 工學士 ○塚本 成之君	63	焔による表面硬化法に關する研究(第2報) 株式會社神戸製鋼所研究部 工學士 ○市来崎 進君 同上 裏川 康一君
30	3'45~ 4'05	代用鋼の磨耗試験(幻燈要) 三菱重工業株式會社横濱造船所嘱託 理化學研究所 工學博士 工學士 黒田 正夫君 同上 技師 ○大西 正次君	64	變態點直下の溫度にて焼純或は燒戻した炭素鋼 の機械的性質と顯微鏡組織との關係に就て (幻燈要) 株式會社藤永田造船所 技師 工學士 美馬源次郎君
31	4'10~ 4'30	高速度工具に關かる研究(第10報) 吳海軍工廠製鋼實驗部 海軍技師 工學士 堀田 秀次君	65	炭素鋼の「オーステナイト」化の程度が冷却後 の機械的性質及び顯微鏡組織に及ぼす影響 (幻燈要) 株式會社藤永田造船所 技師 工學士 美馬源次郎君

#### 10 分 休憩

32	4'45~ 5'05	加熱に由る鐵の酸化の電子逆折的研究 日本特殊鋼株式會社 技師 理學士 下村 保光君	66	銀接钢管の性状に就て 日本钢管株式會社技術研究所 工學士 ○菊池 浩介君 同上 理學士 柏原 方勝君
33	5'10~ 5'30	銹鋼の燒純と結晶粒度との關係に就て(第1報) 高砂鐵工株式會社研究部 東亜特殊銹鋼株式會社取締役 上田 治作君	67	衝擊値に對する一考察(第2報) 日本钢管株式會社技術研究所 理學士 柏原 方勝君
34	5'35~ 5'55	鐵及鐵合金の高溫酸化に關する研究(第2報) 鐵の高溫酸化速度に及ぼす各種添加元素の影響 東京帝國大學教授 工學博士 工學士 三島 德七君 同上 工學部 工學士 ○畠山 正孝君	68	短冊型片面滲炭試験片の内部應力分布に就て 大阪陸軍造兵廠研究所 陸軍少佐 中村 一郎君

閉會之辭

日本鐵鋼協會會長 松下長久君

#### 4. 第 32 回講演大会（昭和 21 年）

##### 4.1 講演プログラム

## 目 次

1 耐火煉瓦の形状に就て(第1報)	理 高良義郎君 ..... 1
2 戦時中の煉結工場の実状と将来	工。藤井 淑寿 ○山田千春君 ..... 1
3 破鉄の煉結に関する研究(第1報)	高野 廣君
4 石炭の粘結力増進法	工 小出登雄君 ..... 2
5 鉄鋼材料技術委員会経過概要	新村唯治君 ..... 3
6 特殊電極に就て	工 湯川正夫君 ..... 3
7 鍛造電極に就て	戸田文雄君 ..... 3
8 特殊金屬電極に就て	工博 笹部 誠君 ..... 3
9 熔鉱炉依業に関する二三の調査及研究	術藤久市君 ..... 4
10 熔融鋼滓と電解する二三の実験に就て	工 鶴淵圭一君 ..... 4
11 $FeO(l) + CO = Fe(l) + CO_2$ 反応の平衡の測定	工 松下幸雄君 ..... 5
12 平炉内反応に関する平衡と反応速度に就て	工 三木木 喬治君 ..... 6
13 製鋼過程に於ける非金属介在物の挙動に就て	工 芥川 武蔵 ..... 7
14 塩基性電気炉製鋼依業の物理化学的研究	工 小池寺依君 ..... 8
15 塩基性電弧炉精錬と脱酸生成物との関係に就て	○河合正雄君 ..... 9
16 塩基性電弧炉による高 Mn 含有鋼の溶解の結果に就て	小林達一君
17 平炉に於ける微粉炭燃焼	理 下川義雄君 ..... 10
18 鋼のクローム溶遷に就て	理 下川義雄君 ..... 10
19 構造用鋼用瓦斯被覆式電弧炉焼接棒の研究	大貫謙藏君 ..... 11
20 スチーフル、マニネスマントルに依る特殊鋼々管の 製造に就て	工 菅田道一君 ..... 11
21 鋼管の押出に就する塑性力学的考察と押出用 工具に就する研究	大森仁平君 ..... 12
22 断続弧光法による迅速定量分光分析法	工 青木正一君 ..... 12
	理 池高俊雄君 ..... 13
	理。伴野正美君 ..... 14
	理 鎌木 猛君
	理 河野 康君

23 工場分析に於ける分析の正確度と信頼性に関する二三の実験結果	細田 薫君 ..... 15
24 鉄鋼中焼分析法に就て	細田 薫君 ..... 16 中村弓雄君 ○荒川三千夫君
25 鋳造鋼の施設に就て	小田孫次君 ..... 16
26 鋼の疲労値と衝撃値との関係(第3報)	工 佐賀二郎君 ..... 17
27 鋼及び銅の鉄一炭素合金のペーライト段階に於ける恒温変態に就て	理博 岩瀬慶三君 ..... 17 木下正雄君
28 ペーライトと可鍛鑄鉄(第1報)	工 萩木正雄君 ..... 18
29 合成素耐熱鋼に就て	工 寺町憲夫君 ..... 19
30 鋳造條件が鋼の性質に及ぼす影響(第1報) 結晶粒度に及ぼす影響に就て	工 佐賀二郎君 ..... 20
31 二三の構造用鋼の機械的性質及び組織に及ぼす 硫素の影響に就て	高島徳三郎君 ..... 21
32 1-004の機械的性質及び質量効果に及ぼす 少量のCrの影響に就て	工 桶山信公君 ..... 22 ○沖塙 稔君
33 鉄及び鉄合金の高温酸化に関する研究(第6報)Fe-C 合金の酸化物被覆の構造と対高温酸化性	工博 三島徳七君 ..... 22
34 全土(第7報)Fe-Al、Fe-C-Al及びFe-Si各種金 属の酸化物被覆の構造と対高温酸化性	工 桶山正寺君
35 热處理質量効果の一考察と微粒元素の影響	工博 三島徳七君 ..... 23
36 热處理鑄鉄のオーステナイト粒度と現実粒度の比較	工 桶山正幸君
37 Si-Mnの鋼の等温変態曲線に及ぼすMn添加の影響に就て	工 山本信公君 ..... 26 ○井上 陸雄君
38 硫素マンガンクロム鋼のオーステナイト機械的性質に就て	工博 小柴定雄君 ..... 27
39 低タングステンモリブデン高速度鋼に於ける各種元素の影響(第2報)	工博 小柴定雄君 ..... 28
40 鉄一磁素系を主体とする二三の新強磁性合金に於ける研究	工博 山本達二君 ..... 28
41 耐磨耗性より見たるクロム鋼の化学組織	工 川口寅之輔君 ..... 30
42 耐久磁石合金の研究(第1報)アルミニウム 合金の磁性に就て	工博 ○三島徳七君 ..... 31 牧野 昇君

## 5. 会誌にみるトピックス

# 年 新 賀 謹

准會員會費 半ヶ年分 金參圓六拾錢

一、本會各誌に掲載すべき原稿並に廣告原稿は前月末日締切と致候  
一、鐵及鋼に關する論說、統計、經濟時評及商況、雜錄、抄錄等の原稿は書て御  
らん事を希望致候

一、原稿は總て横書に願度候  
一、論說其他原稿寄贈者は起草年月日を御記入相成度候

日本鐵鋼協會

(鉄と鋼 第11巻第1号・大正14年・会告より抜粋)

## 特 別 會 告

一昨年の大震災に際し本會財産の約三分の二を焼失したるを以て本會第拾週年に際し基金充實の爲め過日來贊助寄附募集中の處最近までに申込まれたる金額及芳名下の如し茲に各位の御厚情を深謝す

社團法人 日本鐵鋼協會

金計貳萬貳千貳百圓也

◎印日受領濟

# 會 告

## 創立第十週年記念大會開催並寄附金募集

本會創立後本年を以て滿十週年に相當致候に就ては本年秋季（十月十七日、十八日、十九日の三日間の豫定）を期し記念大會を開催し次に列記する事業を遂行致度本會評議員會に於て決議決定相成候

1. 名譽會員推薦
2. 製鐵功勞者表彰
3. 故製鐵功勞者追悼會
4. 十年間會誌總目錄の編纂及配付
5. 記念講演大會の開催並に講演印刷配付
6. 東京附近工場並に研究所の見學

尙ほプログラムの詳細は追て報告可致候

右記念大會開催に要する 經費金約參千圓は 一般會員及有志より寄附を仰ぐこと、相成候間多少に不拘何卒奮て御贊同被成下御寄附相成度此謹告候也

大正十四年六月

日本鐵鋼協會々長 河 村 騰

追て既に寄附金申込並に領收済の氏名及び金額は次の通り  
に御座候

(○印は收領済)

一金百圓	三菱製鐵株式會社股	一金百圓	釜石鐵山株式會社殿
一金百圓	○河 村 騰君	一金百圓	○香 村 小 錄君
一金百圓	○依 國 一君	一金百圓	今 泉 嘉一郎君
一金百圓	○鹽 田 泰 介君	一金百圓	○西 野 恵之助君
一金五拾圓	○磯 村 豊 太 郎君	一金五拾圓	○大 塚 義 吉君
一金五拾圓	○工 藤 浩 入君	一金五拾圓	○渡 邊 三 郎君
一金參拾圓	○三 好 重 道君	一金參拾圓	○本 多 光 太 郎君
一金參拾圓	○末 兼 要君	一金參拾圓	○森 岸 平右衛門君

(鉄と鋼 第11巻第8号・会告より抜粋)

# 年 新 賀 謹

## 臨時會議告白

社團法人 日本鐵鋼協會

四、	一、	三、
七、	四、	五、
七一	一五	八一
七〇一	四一	六八
六三	五三	七三
六〇	五〇	七〇
九二	六二	八二
九〇	七二	九二
八六	八〇	八〇

(鉄と鋼 第11巻第8号・大正14年・会告より抜粋)

(鉄と鋼 第12巻第1号・大正15年・会告より抜粋)

## 日本鐵鋼協會第十一回通常總會開催廣告

日 時 大正十五年三月二十七日(土曜日)午後正一時開會

場 所 丸之内有樂町帝國鐵道協會講演室

### 次 第

開 會 之 詞 會長工學博士 河 村 驥 君

### 議 事

大正十四年度會務報告

大正十四年度收支算決報告

理事改選及評議員半數改選

### 講 演 午後二時ヨリ

粉鐵鑄燒結理論考察

京都帝國大學工學部教授

工學士 山 田 賀 一 君

重軌條及大型鋼ノ製造ニ就テ

八幡製鐵所鋼材部長

工學士 水 田 五 郎 君

### 活動寫真映畫

八幡製鐵所作業狀態 フィルム約二千尺

講演並活動寫真映畫共會員外ノ來會ヲ歡迎ス

懇 親 會 (午後六時半ヨリ)

場 所 帝國鐵道協會食堂

會 費 金四圓五拾錢

(鉄と鋼 第 12 卷 第 2 号・大正 15 年・会告より抜粋)

## 豫 告

### 日本鐵鋼協會第二十二回講演大會

#### 講 演 者 萃 集

開 催 豫 定 地 滿 洲 方 面

今秋本會第二十二回講演大會を滿洲地方に於て催しますから此好機會に御出演希望の方は下記要項御含みの上奮て御申込下さい。

昭和十四年正月

社團法人 日 本 鐵 鋼 協 會

#### 講 演 申 込 要 項

- 講演申込期日は昭和十四年正月十五日限とし締切は厳行致します。同期内迄に演題と共に講演大要(約500字以内)を必ず本會宛御送附下さい。本會では其大要を編集し出席申込者へ出来得る限り早く配布します。
- 七月十五日迄に論文の全文を御送り下さいれば其前刷を作り出席者に配付致します。此場合と算も講演大要は是非とも御送用を願ひます。在論文御送附の際は必ず本文抄録又は抄文 500 字以内の大要を削除して御送付下さい。
- 諸演に於する時間(幻燈及映寫等使用の場合には其時間を含め)を御申込同時に御記入下さい。
- 会場準備の都合がありますから幻燈、映寫の有無及び原版の寸法をも御申込書に御記入下さい。
- 大要並に全論文原稿用紙及び申込カードは御申込次第御送り致します。

東京市中央区丸の内 日本鐵鋼協會事務所

電話番号(23) 11-11-11

(鉄と鋼 第 25 卷 第 5 号・昭和 14 年・会告より抜粋)

## 大 會 日 程

東京よりの日 次	月日	發 釋 時 間	着 釋 時 間	宿泊地	摘要
1	9.16 (土)	東京 後 1.30 (特急さくら)			
2	9.17 (日)	門司正午出帆	下關 前 8.00	船 中	鶴 緑 丸
3	9.18 (月)			船 中	
4	9.19 (火)		大 連 港 朝	大 連	大連昭和製鋼 事務所にて受 付、旅順戰跡 見學
5	9.20 (水)			大 連	大連市内見學
6	9.21 (木)	大 連 前 10.00 (急行はと)	鞍 山 後 2.35 (湯岡子)	鞍 山	鞍山驛にて受 付、大孤山鐵 礦山見學
7	9.22 (金)			鞍 山	午前昭和製鋼 所見學、午後 其他見學
8	9.23 (土)	鞍 山 前 7.46 (普通) 遼陽 後 2.59 (急行はと)	遼陽 前 8.25 遼陽 後 3.54	奉 天	弓長嶺鐵礦山 を見學後奉天 に至る、奉天 自由見學
9	9.24 (日)			奉 天	講演大會及晚 餐會
10	9.25 (月)			奉 天	奉天工場及名 所見學、通俗 講演會
11	9.26 (火)	奉 天 前 9.30 (普通) 撫順 後 3.40 (普通)	撫順 前 10.40 奉 天 後 4.45	奉 天	撫順炭礦見學
12	9.27 (水)	奉 天 前 7.15 (急行のぞみ)	新 京 前 11.43	新 京	新京見學
甲班 13	9.28 (木)	新 京 後 10.05		車 中	新京見學
14	9.29 (金)		清 津 後 2.48	清 津	清津三菱製鍊 所見學
15	9.30 (土)	清 津 前 8.03 古茂山 前 9.30 茂山 後 6.00 古茂山 後 9.27	古茂山 前 9.19 茂山 後 0.05 古茂山 後 8.27	車 中	茂山鐵山見學 後解散
16	10.1 (日)		京 城 後 1.55		京城より釜山 經由歸京
乙班 13	9.28 (木)			新 京	新京見學
14	9.29 (金)	新 京 前 8.10 (急行ひかり)	本溪湖 後 2.10	車 中	本溪湖煤鐵公 司見學
15	9.30 (土)	本溪湖 前 0.28 (急行) 黃洲 前 10.05 兼二浦 (普通)	黃洲 前 9.54 兼二浦 前 10.30		兼二浦製鐵所 見學後解散
		黃洲 後 3.00 (普通)	黃洲 後 3.25		京城より釜山 經由歸京
		黃洲 後 3.30 (普通)	京城 後 9.30		

備考 少少變更することあるべし

## (第 22 回講演大會講演大要及前刷・昭和 14 年 9

月 24 日・より抜粋)

本講演大會は本會第 22 回と社團法人満洲冶金學會  
第 24 回との連合講演大會として奉天市満洲医科大学  
で開催された。

## 會 告

昨年 6 月以降會誌用紙の配給量が激減し、10—12 期及び本年 1—3 期に至つては更に加速度的の減額と成りましたに拘らず本會は輻輳せる重要な御寄稿を成可く早く掲載する爲、遂に昨年の 12 月號迄毎號の頁數を餘り減することなく發行して參つた次第であります。それが累つて本年 1 月以來は豫定通り會誌を發行することが出來なくなり、會員諸君に重ね重ねの御迷惑をお掛け申したことは洵に遺憾に存する次第であります、而して現下の状況どうしても今迄の様な頁數を持續することは不可能となりましたので、4 月號以後は約 30 頁内外のものとなるかも知れません。何卒御諒承下さい。

そこでその埋合せとして本年春期開催豫定の第 31 回講演大會の講演を出来るだけ各地に分け、講演會を開催し、普く會員諸君の御聴講を願ひ度、不取敢 6、7 月の兩月分として次の如き計畫を立てました。爾餘の月の計畫は追々決定御通知申上げます。

講演地	時 期	講 演	記 事
東京都	19 年 6 月 11 日(日)	熔解に關する論文	決 定
大阪市	〃 6 月 27 日(火)	熱處理に關する論文	決 定
八幡市	〃 7 月中旬	銑鐵に關する論文	交渉 中
室蘭市	〃 7 月下旬	性質に關する論文	決 定

差當り上表中の 6 月 11 日開催の東京講演會の要領は次の通りです。奮つて御參會下さい。

- 1) 日 時 19 年 6 月 11 日 午前 9 時開會  
 2) 場 所 東京都本郷區本富士町 東京帝國大學法學部 1 階第 21 號教室

3) 講演次第

時 間	講 演 種 别	氏 名(敬稱略)
9—0~9—10	開 會 の 篇	日 本 鋼 鋼 協 会 會 長 吉 川 晴 十
9—15~9—40	(1) 鹽基性弧光爐製鋼過程に於ける オーステナイト結晶粒度に就て	星 野 耕 一
9—45~10—10	(2) 鹽基性平爐に依る特殊鋼熔解の研究	△ 小 林 佐 三 郎
10—15~10—40	(3) 大型傾注式平爐廣用式製鋼法に就て	近 藤 八 三
10—45~11—00	(4) 鹽基性電氣爐に於ける各種製鋼方式 と材質との關係	金 森 祥 一 志 賀 芳 雄 山 下 伸 六

## 休 憩 飲 食

注) 昭和 19 年は戰争が熾烈化したためこの年は講演大会は会告通り開催地を 4 地区に分け開催された。

(鉄と鋼 第 30 卷 第 3 号・昭和 19 年・会告より抜粋)

1— 0～ 1—25	(5) 高周波電氣爐新熔解法に就て	△ 工 藤 嶽 山 本 信 公
1—30～ 1—55	(6) 鋼の新しい造塊法に就て(第2報)	近 藤 八 三 △ 近 藤 光 治
2— 0～ 2—25	(7) 鋼塊押湯に關する研究	館 野 萬 吉 前 田 元 三 廣 永 岡 人
10分間 休憩		
2—40～ 3—05	(8) 熔鋼-鋼滓の FeO の分配恒數に及ぼす CaO の影響	矢 島 忠 和
3—10～ 3—35	(9) 旋削屑を主原料とする電氣爐鑄鐵の熔解に就て	岡 本 幸 治
3—40～ 4—05	(10) 熔鋼の化學分析試料採取法の一考察	中 村 文 一
閉會の辭		日本鐵鋼 協会長 吉川 晴十

4) 講演會御案内方法 最初1, 2回は全國主なる學校及び會員會社宛、協會より御案内狀を差上げますから、各學校會社に於かれましては御面倒ながら、掲示なり刷物なりにて適當に會員へ汎く御吹聾を願ひます。(ハガキ及び印刷物の郵送困難に就き。

(註) 其の後の御案内の方法は目下協會で研究中です。決定次第更めて御通知申上げます。

5) 食事 出席者は御銘々お辨當を御用意下さい。

會場附近のみならず御食事の場所は殆んどありません。

6) 警戒警報 発令中は取止めといたします。

(鉄と鋼 第30巻 第3号 会告より抜粋)