EXCHENCIEXCHENCHENCHENCHENCHENCHENCHENCH

シリコンーマンガン發條鋼の恒溫變態について

根 本 正

On the Isothermal Transformation of Si-Mn Steel for Spring

By Tadashi Nemoto Hitachi Laboratroy, Hitachi, Ltd.

Abstract

The author researched on isothermal transformation diagrams of three kinds of Si–Mn steel at the range of $750 \sim 300^{\circ}$ C and made clear the transformation mechanism at various temperatures. The results are as follows:

(1) Isothermal transformation diagrams of Si–Mn Steel shown in Fig. $1 \sim 4$ were determined by the investigation of micro-structure and the measurement of hardness.

(2) In the diagram noses are seen at about 500°C and ferrite lines reach below 500°C, being lowered the temperature at which ferrite and pearlite lines

connect and rapid the beginnig and ending of transformation with decreasing C content at the range of 0.45 - 0.74 %.

(3) At temperatures between 550 and 500°C, firstly ferrite seperates in net work from austenite, secondly acicular ferrite along the cleavage and lastly troostite.

(4) It was considered that there were two transformations, Ar' and Ar'', at temperatures between 400 and 300° C and then it was tried to make the isothermal transformation diagram renewed shown in Fig. 22.

(I) 緒

Si-Mn 鋼はバネ鋼として使用せられるが、その機械 的性質は熱處理によつて種々變化し、恒溫變態處理法に よると、燒入燒戾法に比し靱性を増すため機械的性質を 向上させる場合がある。よつて著者は恒溫變態處理を行 う上に必要な恒溫變態圖を 750~300℃ の溫度範圍を檢 鏡並びに硬度測定により決定した。

[II] 實驗結果

第1圖~第3圖は本研究の結果得た3種の、Si-Mn 鋼

* 日立製作所日立研究所

の恒温變態圖で、第4圖はC量の相違による變態の開始 及び終止時間の變化を明らかにしたものである。これに よると 750~300°C の範圍に於ては何れも 500°C 附近 に一つのノーズ (nose)を有し、フェライト線は C 量 の低い程、低温度迄延び、パーラィト線と接續する。又 變態速度は C 量の增加と共に減少し大洲田の安定度を 増し、卽ちS曲線は右方に移行することがわかる。然し パーラィト生成範圍(變態生成物が網狀フェラィト及び パーラィト或はトルスタイト)に於ては恒温變態速度に 及ぼす C 量の影響は小であるが、Ar' 變態點以下に於 ける影響は著しく、特に C 量 0.5% 以上のものは 400°~ 300°C の範圍では變態終止に數時間以上を要する。以下 本結果を得た實驗について記述しよう。

----- 28 ------

シリコンーマンガン發係鋼の恒温變態について



173

- 29

日 立 評 論

第32卷第3號

第1表供試料の化學成分(%)及び結晶粒度

弒 番	C	Mn	Si	結晶粒度
Α	0.45	1.07	1.89	5~6
В	0.54	1.03	1.59	4~5
С	0.74	1.37	1.30	5

[IV] 實 驗

(1) 變態點及び最高加熱溫度

本多式熱膨脹計により變態生起溫度を求めた。又 800 ~950°C (15 分保持) より水燒入を行い檢鏡により Ar' を生起しない最高加熱温度を決定した。第2表はこれら. の結果を示す。

第	2	表	供試料の變態點及び最高加熱温度
---	---	---	-----------------

	變	態	點((°C)	
試 料	(開始) Ac ₁	(終了) Ac ₃	(終了) Ar ₁	(開始) Ar ₃	最高加熱溫度℃
А	755	850	650	750	950
В	750	775	630	680	850
С	749	767	625	679	930



第5圖 A 試料の恒溫變態時間と硬度との關係 Fig. 5 Relation between Isothermal transformation time and Hardness of A Specimen

750

(2) 硬度測定

各試料につきそれぞれの最高加熱温度より 750°~ 300°C に於ける各温度に燒入し、種々の時間恒温變態を 行わせた後直ちに急冷した試片についてヴィイカース硬 度を測定した。第5圖~第7圖はその結果を示す。

これらによると何れも 750°~600°C に於ける硬度の時 間による變化は、低下が開始すると急激に降下し變態進 行の速かなることが知られる。Ar' 變態點以下と考えら れる温度範圍では、温度の低下と共に時間による硬度の 低下率は減少するので變態速度が緩漫になることが知ら れる。特に B 及び C 試料は 400°~300℃ の範圍では 硬度は時間と共に一旦低下後再び増加を示す。

(3) 顯微鏡組織

硬度試驗と同様の處理を行つたもの總てについて組織 を調査した。その結果を纒め各恒温變態過程に於ける變 態生成物を第3表に表す。變態の進行狀況について顯微





鏡寫眞により一例を示そう。倍率は總て 500 倍で、腐蝕 液は10% ピクニン酸アルコホール又は5% 硝酸アルコ ホール溶液を用いた。

600°C 以上はオーステナイト→フェライト+パーラ

---- 30 -----

シリコンーマンガン發條鋼の恒溫變態について



イトの變態に於て、まずフェライト次いでパー ライトが現われる。即ち二段階の變態を起すこ とが認められた。第8圖は B 試料の 750°C に 於けるパーライト變態開始直後のフェライト +パーライトの現われた組織を示し、第9圖は 變態終止後の組織で、Si 10%以上を含むため にパーライトの間隔は廣く又長時間加熱による セメンタイト (Fe₃C)の球状化の進行が知られ る。次に第10圖~第13圖は A 試料の 550°C に於ける三段階に起る變態樣相を示す。即ち第 10圖に見るように第一段階に網狀フェライトが 現われ、第11圖 には第二段階として粒内に針 狀フェライト (Acicular Ferrite)の發達が見 られ網狀フェライトと針狀フェライトの共存組 第10圖 A 試料 550°C 2秒 恒溫變態 Fig. 10 A Specimen Austempered at 550°C for 2 seconds



第12圖 A 試料 550°C 30秒 恒溫變態 Fig. 12 A Specimen Austempered at 550°C for 30 seconds 第11圖 A 試料 550℃ 5 秒 恒溫變態 Fig. 11 A Specimen

Austempered at 550°C for 5 seconds



第13 圖 A 試料 550°C 3 分 恒溫變態 Fig. 13 A Specimen Austempered at 550°C for 3 Minutes

Filst	2	==== '	1577月发露台区、1月17日	1	1:AIF	7 4 %	台口上出版
内	0	衣	"但"品要望是1回行	1-1	EV	つ突	原土风切

			恒	留 變	態	溫	度	C	C)		
試料	750~600	550	525	500	475	450	425	400	375	350	300
A	F+P	F+A•F+T	F+A•F+T	$F + A \bullet F + T$	$F + A \bullet F + T$	F+A•F+T	A•F+T	A•F	A•F	$A \bullet F + B$	В
В	$\mathbf{F} + \mathbf{P}$	F+A•F+T	F+A•F+T	A•F+T	A•F+T	$A \bullet F + T$	A•F+T	A•F	A•F+B	В	В
C	$\mathbf{F} + \mathbf{P}$	$F + A \cdot F + T$	A•F+T	A•F+T	$A \bullet F + T$	$A \cdot F + T$	A•F+T	A•F	A•F+B	В	В

- 31 -----

ト(a')のみが現われ、時間の經過と共に針狀フェライト
(a')→セメンタイト (Fe ₃ C)+フェライトが進行するに
至る。第17圖はC 試料に於ける 400℃ 30分の組織で針
狀フェライト (α')の周圍に球状のセメンタイトの析出
が明瞭に認められる。次に350℃に於てはA及びB試
第17圖 C 試料 400℃

日

立

許

論

第17圖 C試料400℃ 30 分恒溫變態 Fig. 17 C Specimen Austempered at 400℃ for 30 Minutes

第32卷第3號



第15圖はB試料の500°C於にける變態終止後のフェライ

ト+トルースタイトの組織を示す。第16圖は C 試料の

450°C 30分 恒温變態後の組織で二段階變態が見られる。

更に變態溫度が400°Cに降下すると、まず針狀フェライ

176

昭和25年3月

第14圖 C 試料500°C 10分恒溫變態 Fig. 14 C:Specimen Austempered at 500°C for 10 Minutes



第18圖 B 試料350℃ 1 分恒溫變態

Fig. 18 B Specimen Austempered at 350°C for 1 Minute



第15圖 B試料500°C 2時間恒溫變態 Fig. 15 B Specimen Austempered at 500°C for 2 Hours



第19圖 C 試料350℃ 15 分恒溫變態 Fig. 19 C Specimen Austempered at 350℃ for 15 Minutes



第16圖 C試料450°C 30 分恒溫變態 Fig. 16 C Specimen Austempered at 450°C for 30 Minutes



第20圖 B試料350°C 6時間恒溫變態 Fig. 20 B Specimen Austempered 350°C for 6 Hours

- 32 -----

シリコンーマンガン酸條鋼の恒溫變態について



第21圖 B試料300°C 1分恒溫變態 Fig. 21 B Specimen Austempered at 300°C for 1 Minute の測定及び 檢鏡により 變態様相を 究明することが 出來 た。然し第6圖~第7圖に示されるような 400~300℃ に於て一旦溫度が低下後再び增加する原因については、 これを組織的に說明することは困難であるが、著者は次 の實驗により、例えば第2圖の恒溫變態圖は第8圖のよ らに表わすのが至當のように考える。

卽ち第6圖の 400°~300℃ に於ける時間による溫度變

第4表 各恒温變態温度に於ける變態開始及び終止時間

溫度	A試料の變態開始及び終止時間(秒)			B試料の變成	B試料の變態開始及び終止時間(秒)			C試料の變態開始及び終止時間(秒			
°C	フェライト	パーライト 及び針狀地鐵	終止	フェライト	パーライト 及び針狀地鐵	終止	フェライト	パーライト 及び針狀地鐵	終止		
750	-	-	*	2700	4500	82800					
700	10	30	240	45	120	2000	60	900	9000		
650	3	8	90	5	20	120	10	60	300		
600	1~2	4	90	2	8	120	5	15	300		
550		2~3	120	- 12 <u>10</u>	5	600	3	7	900		
500	-	1.5	180	0.13-	3	3600	0.0-04	5	4500		
450	1.22.0 (201	1.0~1.5	300	1.2.1	5	10800		10	12600		
400		2	420		10	18000		20	21600		
350	- and -	7	600	-6-500	20	21600		50	25200		
300		10	900		60	30000		120	32400		

料は極少量の針狀フェライトとベーナイト(Bainite)の 混合組織であるが、C 試料はベーナイトのみの組織を呈 す。これらの組織を第18 圖〜第19 圖に示す。350°C の 變態終止後は何れも第20 圖の如く明瞭にフェライト+ ベーナイト組織を示している。300°C に於て現われるベ ーナイトの針は350°C のそれに比し、尖端が鋭く細い針 狀を示し、緩漫ではあるが時間と共にベーナイト→セメ ンタイト+フェライト變態が進行する。(第21 圖)

以上述べた硬度測定及び顯微鏡組織より各恒溫變態溫 度に於ける變態の進行狀況が知られる。第4表は以上に より求めた各溫度に於ける變態の開始及び終止時間を示 し、圖示したものが第1圖~第3圖である。

〔V〕 結果に對する考察

以上述べたように Ar' 變態點以下 300°C 位迄は硬度

化に於て、硬度の極小の見られるのは恒温變態が、温度 が 400°より 300℃に降るに從つておそくなり、硬度增 加の起るのは温度の降るに從つて逆に速くなる一これら は次の二變化が同一温度で連續して起るによると考えら れる。

(1) オーステナイト→フェライト+セメンタイト
(Ar' 變態)

(2) オーステナイト→マルテンサイト (Ar" 變態) 即ち (1) の進行によつて硬度は低下し、(2) の變 態によつて硬度を増す。従つて 第6 圖 の 400°C~300°C に於ける溫度上昇點 a, b 及び c を第2 圖の恒溫變態圖 上に求めて結べば第22 圖の如くなる。第22 圖中のX-Y 線が Ar' 變態の終止を示すと同時に Ar" 變態の開始を 示す。今假りに T なる溫度で恒溫變態を行えば P 點で Ar' 變態が起り、Q 點で Ar" 變態が起り、R 點で終了

---- 33 -----









態圖を求め、その變態機構を究明した。これらの結果を 要約すれば次の如くである。

(1) Si-Mn 鋼は 500℃ 附近にノーズを有し、フ ェライト線は C 量の低い程低温迄延びパーライト線と 短時間で接續する。

(2) 變態開始及び終止共に C 量の低い程速い。

網状フェライトは C 量の低い程低温度迄現わ (3)れる。

(4) 變態温度 550°C~450°C の範圍では二段階の變 態ではあるが、550°~500°C に於ては三段階の析出様相 を示して變態は終止する。

(5) C 0.5% 以上を含む B 及び C 試料が變態温度 400°~300°C で時間の經過と共に硬度が一旦低下後增加 を示すことは Ar' 變態と Ar'' 變態の二段階變態が起 ることによると考えるのが至當のようである。よつて第 22圖のような恒變態圖を描いた。

終りに臨み研究逐行に當り始終種々御指導を賜つた村

する。この X-Y なる線は 250°C 以下に於ける Ar'' 變 態開始曲線の延長と考えると説明が容易になる。

〔VI〕 總 括

以上3種の Si-Mn 鋼の 750°~300°C に於ける恒温變

上先生に對し御禮申上げ、又御援助を賜つた兼先所長、 並びに小野課長の方々に感謝の意を捧げると共に熱心に 實驗に從事せられた小林豐治、八重樫敏雄及び赤津康之 三氏の勞に對し深謝する次第である。



34 -