C₂S変態の合成条件とセメントの強度に およぼす不純物成分の影響

鈴 木 一 孝·杉 丸 良 夫·伊 藤 公 禧

THE CONDITION SYNTHESIS OF C_2S MODIFICATIONS AND THE INFLUENCE OF THE IMPURITIES ON THE STRENGTH OF CEMENT

KAZUTAKA SUZUKI, YOSHIO SUGIMARU, HIROTSUGU ITO

The high temperature modifications of C_2S may be obtained by quenching from the temperature higher than the α - α' transformation when the batch contain the impurities. And the stabilizing action of each C_2S modification is influenced by the nature and amount of impurities.

Cr, V, and P showed the marked effect for stabilizing α and β , even by slow cooling, while B stabilized α' and β .

Al, Fe could stabilize β by water quenching but they were not able to produce α or α' crystal.

Ti, Mn have no effect and even the quenched samples were contaminated by γ modification.

The mechanism of substitution of these impurities was investigated by X-ray examination and thermal analysis. And next, the heat of hardening was measured. β -C₂S synthesized by strong stabilization agent give the lower heat of hardening and those by weak stabilizing agent give the higher value. Cr, V, P, B and Sr, Ba are the former, and Al, Fe are the latter.

The compressive strength of C_2S and cement clinker containing impurities were shown in Table, and the effect of each impurity affected the strength was examined. The preparations stabilized with Al, Fe, Sr and Ba give appreciably higher strengths than those stabilized by Cr, A, P and B. Such a result may be explained by the stabilizing action and the heat of hardening of these preparations.

Thus, these of lower stabilizing and higher heat of hardening give the higher strengths.

Iまえがき

ポルトランドセメントの組成鉱物としてのダイカルシ ウムシリケートの高温変態の研究は,耐火物,セメント関 係において重要な問題である。そしてα, α', βなどの各 変態の生成については、試料中に不純物として含まれる 微量成分の作用が大きく,不純物成分の種類や量によっ て, βからさらにそれよりも高温安定変態であるα'やαへ の安定化作用にも影響するであろうということが考えら れてきた。しかるに従来の研究を見ると、各不純物成分 の作用を明確に指摘したものは極めて少ない。ただ硼酸 や燐酸などの二三の不純物成分がβ, α'またはαを安定化 するのに効果があることはよく知られていたが、その作 用もその添加量により変化をきたすものであることがわ かってきた。最近、このような高温変態の安定化作用の 研究としては、Dietzel¹⁾をはじめ、Nurse²⁾、Osborn³⁾ の研究があるが、著者もこれに関して検討し、各種の不 純物成分が純粋な C_2S のCaOまたは SiO_2 に置換して生成 するα, α', βなどの高温変態について研究を行なってき

た。⁴⁾ 本報では,それらの安定化作用を比較し,ダス ティングの防止効果についても前報³⁾ に対しさらに追求 を進めるとともに,それら安定化されたものの水和硬化 や水和熱等セメントとしての性質におよぼす影響をも検 討したので報告する。

不純物として考えられる成分は、セメント製造原料中 に含まれる Al_2O_3 , Fe_2O_3 およびMgO, アルカリとして Na_2O , K_2O , さらにその他の微量成分として Mn_2O_3 , TiO_2 などがあげられるが、それらの作用とともに、さら に最近研究の対称となってきているBaO, SrOをはじ め、従来の研究にも見られるCr, V, P, Bの酸化物の 作用を比較検討した。但しアルカリの作用については今 回は除いた。

I C₂S変態におよぼす微量不純物成分の影響 I. 実験方法

(1)試料の調製 C₂Sとして配合する試料はいずれも 特級化学試薬品から精製した蓚酸カルシウムおよびシリ

カゲルを使用した、蓚酸カルシウムは炭酸カルシウムの 塩酸酸性溶液に蓚酸を加えて沈澱生成し、シリカゲルは エチルシリケートに塩酸を加えてSiCl4を作り、水で分 解生成したものである。炭酸カルシウムの塩酸酸性溶液 をまずアムモニアでアルカリ性にし,アルミニウム,鉄 を水酸化物として沈澱沪過したのち再び塩酸酸性にし, これに蓚酸を加えて弱酸性にとどめたままで 沈澱 させ た。上澄液は傾斜法で流して、再沈澱を2回くり返せ ばマグネシウム,アルカリ等比較的多量に存在するも の、およびその他の不純物も排液とともに除かれる。さ いごに吸引沪過して蒸溜水で十分洗滌後、よく乾燥しメ ノウ乳鉢で粉砕して粉末試料とする。シリカゲルは吸引 沪過して十分洗滌し、乾燥後粉砕して白金坩堝に入れて 約800°Cに加熱して無水の状態にしたものを使用した。 この蓚酸カルシウム,シリカグルと,さらに不純物成分 として加える試料とをその置換の場合をそれぞれ考慮し て正確に配合し混合調製するが、混合物は一度約800°C に加熱して蓚酸カルシウムを分解してCaOにしたのち再 びメノウ乳鉢ですり、均一試料とする。不純物として配 合する試料はいずれも一級化学試薬品を使用した。置換 形態については、表-1に示すようにSiイオンに対して は4価イオンとして、Caイオンに対しては2価イオンと して置換固溶することを仮定して配合を行なった。なお 試料の精製、調合にはすべて石英またはポリエチレン製 の容器や器具を使用し、混合は粉体のままで行なった。

(2)試料の焼成方法 一般に高温変態を常温で安定化 するためには焼成試料の急冷が行なわれるが、本実験で もこれを行ない、電気炉内から水中投下の方法を用い た。

Table1. Reagent used for the experiment as stabilizer

Component	Form	Form substituted for SiO_4 or CaO
Cr_2O_3	Cr_2O_3	CrO_4
Al_2O_3	Al_2O_3	AlO_4
Fe_2O_3	Fe_2O_3	FeO_4
P_2O_5	$(NH_4)_2HPO_4$	PO_4
B_2O_3	$H_{3}BO_{3}$	BO ₄
V_2O_5	V_2O_5	VO_4
MnO_2	MnO_2	MnO_4
TiO_2	TiO_2	${f TiO_4}$
MgO	MgO	MgO
SrO	SrO	SrO
BaO	BaO	BaO

試料は大きさ10mm×15mm,厚さ011mmの白金製皿に 粉末のまま約3mmの厚さに敷き,これを白金製倒立容 器でおおって炉内雰囲気を避けるようにし,アルミナ製 薄板の上にのせて加熱した。水冷に炉底にうがった孔の おおいを炭化珪素棒でおしあけ,容器のまま試料を落下 させて行なう。試料は直ちに回収して乾燥する。本実験 で特にこの方法が実験上の主体となるのは著者の前報⁵⁾ に詳しく述べてある。

(3)示差熱分析およびX線解析 β および γ - C_2 S は、 1000°C 以下で β 之 α' または α 、 α' の転移点をもっている が、これらの転移点の変動が不純物成分の安定化作用と 関連があると考えられるので1000°Cまでの示差熱分析 を行なった。X線解析は、不純物成分によって安定化さ れた変態の判定および生成した α , α' , β および γ 各変態 の結晶格子の大きさについて検討して、不純物成分の安 定化作用を論ずる目的で行なった。

(4)水和熱測定 以上の実験によって定性的に認めら れたβを主体として、置換モル%量が14モル%までの間 のものの水和熱を測定した。測定方法および装置は、JIS -R5023 に規定されている溶解法を行なった。即ち未水 和化合物の溶解熱と完全水和物の溶解熱との差に注目す ることにより行なわれるものである。

I. 実験結果

(1)高温変態の生成に関する検討 たとえば変態の一 つであるβを生成しようと考えた場合,その生成が前報 のような理論によるならば、それは不純物成分を含む配 合試料を約1450°C以上のα安定域にまで加熱後水冷する と生成できることになる。また同時に, α, α'変態の生 成もそれらの安定温度域からの水冷で可能であると考え られる。1500°C以下,または不純物成分によってはさ らに高温焼成による検討を必要とするものは1600°C以 下5℃ずつの間隔をもって各温度に20分間保ったのち水 冷した。それについてX線回析を行なった結果を図―1 に示す。図において、Sr, Ba, Mg以外のSjへの置換を考 慮した不純物成分のモル%量は、それらを4価のRO4と してSiO₄四面体への置換形態に換算したものであって, それらの安定な酸化物の状態においての値ではない。各 置換物の徐冷したものはその置換量に応ずる生成変態を 線上に示し、それ以上の温度からの水冷物はすべてその 変態を生成することを意味している。また水冷したもの は、各点を結ぶ直線より高温からの水冷物はすべて直線 上に記した変態を生成し、それ以下からではAl, Fe, Mg およびSr置換体はβとγを生成し、P,B置換体は徐冷物 と同時に β を生成, Ba置換体は α' , β , γ を生成する。な お, これらはいずれも1500°Cまたはそれ以上の温度に 焼成したのち水冷時の温度まで徐冷してから水冷したも のである。

① Cr_2O_3 :水冷物は、 CrO_4 としての置換量が2~8モ ル%は β であるが、それ以上になると α が同時に生成し、 次第に増加して18モル%で α のみとなる。 β はいずれ も よく発廃しているが α の発達はやや不良である。徐冷物 は、2~8 モル%に β が非常によく発達し、10~16モル% は α と β を生成するが、18~30モル% は完全な α となり、 特に24セル%前後においての結晶の発達は き わ め てよ



as RO_4 and for CaO as RO (Mole%)

Fig. 1. Change in synthetic temperature of α . α' or β -C₂S with increasing impurities

い。 α' は全温度領域にわたり、また全モル%範囲内において全く生成しない。水冷、徐冷で β の発達程度は同程度であるが、 α は一般に徐冷の方が結晶の発達はよい。

③ V_2O_5 :水冷物は、 VO_4 として6モル%置換までは β , それ以上は β とαを生成するが、18~22モル%はほとん どαで β は僅少である。徐冷物は4モル%までは β ,6モ ル%からαが生成し、18~22モル%は完全なαである。Cr 置換の場合と同様に α , β 相とも徐冷の方が結晶の発達 はよい。 α 'の生成は全くみられない。24~30モル%置換 では水冷徐冷ともに α であるが、徐冷物はCaOを遊難し ている。

③Al₂O₃:AlO₄として2,4モル%置換のものは,1600° Cからの水冷を行なっても β のみ生成することは不可能 でンが多量に生成する。6,8モル%はンがはるかに少な くなり、10モル%のものは1580°C以上からの水冷でンは 消失し、12~14モル%は完全な β である。このように全 般に純C₂Sの α - α' 転移温度よりもかなり高温からの水冷 をしなければ β を安定させることは困難であり、22モル %のものでも1470°Cからの水冷が必要である。16モル %からは β とともに少量の3CaO・Al₂O₃(C₃A)が観察さ れる。置換モル数の増加にしたがい、これが著しく増量 するとともに、30 モル%からは3CaO・SiO₂(C₃S)が多 量生成し、一方C2Sは急激に減少する。

④ Fe_2O_3 : FeO_4 として2,4 モル%置換のものは1600°C からの水冷を行なっても β とともに γ を多量に生成する. 6 モル%以上20モル%までは β のみが生成するが、その ための最低水冷温度は6モル%の1470°C から18モル%の 徐冷まで直線的に降下する。18モル%のものには β のほ かに少量の C_3S が認められた。それ以上になるとさらに 2CaO・ $Fe_2O_3(C_2F)$ が生成してくる。

⑤ P_2O_5 : PO₄として2,4モル%置換物は,1470°C以上 からでは β とわずかの γ を生成するが,それ以下からの 水冷物および徐冷物は完全な β である。しかし,10~14 モル%までに β は徐々に減少して α が増すが,同一配合 物でも1480°C以上からの水冷物は α で,それ以下からで は徐冷でで α と β を生成する。16,18モル%ではいずれ もごくわずかの β がみられる。20~26モル%は完全な α で あった。

(6) B_2O_3 : BO_4 として2~10モル% 置換物の1500°C以上 からの水冷物は β とα'を生成する。しかし、2 モル%は 1460°C以下、6~14モル%は1440°C以下徐冷に至るまで いずれも完全な β である。16~20モル%のものは水冷徐 冷とも α 'と β を生成し、24~26モル%で完全な α 'になる が、1460°C以下から水冷したものが徐冷物とともに最

320

もよく結晶が発達している。

⑦TiO₂:2モル%から30モル%置換まで水冷徐冷とも β とともに多量の γ を生成し、固溶による β 安定化の作用 はTiにはほとんど見られず、後記のX線解析で固溶のな いことが認められた。

⑧ MnO_2 :Ti O_2 と同じルチル型の MnO_2 のSi O_2 への置換を仮定した場合,イオン半径において Mn^{4+} を仮想するとSi⁴⁺よりもはるかに大きいので,この置換はほとんど不可能と思われる。事実 MnO_2 としてSi O_2 に置換配合したもので完全な β を生成するものはなく,すべて γ を多量に生成し, MnO_2 の増加にしたがってCaO- MnO_2 系の結晶相が多くなる。

④BaO:2~6モル%が CaO に置換したものの1460~14 00°Cからの水冷物は β , それ以下では β と γ である。水冷 物の8モル%から α' が β とともに生成するが生成温度範囲 が広く、16モル%では1200°C 以上である。18モル%以 上では徐冷でも α' のみ生成でき、 α' の発達はきわめてよ い。置換量がさらに増しても α は全く生成せず、 α' とし て2BaO・SiO₂との連続固溶がみられる。

(1)SrO: CaOに置換量4モル%までは水冷でも β ととも に γ を生成し、 β のみは6**~**10モル%までに生成する。Ba Oよりもさらに生成温度は著しく降下し、12モル%から は徐冷でa'を生成する。

① MgO: MgはCaよりもかなりイオン半径が小さいの で、置換固溶は困難であり、1600°Cからの水冷でも完 全な β を生成するのは2モル%置換物のみで、それ以上 では γ が同時に生成している。本実験の検討範囲では β 、

γ以外のものは見られないが, MgOの置換量がさらに増 すと, 熔融点も降下してメルウィナイトが生成して く る。

(2)示差熱分枠による検討 $\alpha', \beta, \gamma 0$ 名変態間の転移温度が不純物成分によって変化する状態を 図 -2に示す。各配合物の急冷または徐冷によって生成した β と徐 冷で生成した γ について測定したものである。これを見 てわかることは、 β はその生成温度の低いものほど、ま た置換モル数が多いほど $\alpha' \rightrightarrows \beta$ の転移温度が低くなる。

 $\beta \rightarrow \alpha'$

(a)







40



Mole percent of impurities (Mole%)

(C) $\gamma \rightarrow \alpha'$



Mole percent of impurities(Mole%)

Fig. 2. Change of inversion temperature with increasing impurities

しかし、 $\gamma \rightarrow \alpha'$ の転移はそういう傾向を示さないが、こ れはγが不純物成分の固溶とは関係のない こ を示すもの である。また同一試料でも, βの水冷生成物と徐冷生成 物とでは、水冷物の方が低温で転移を起こす。さらにま た、熱分析のくり返しでは再熱したものの方が常に低温 で転移するが、さらにそれ以上のくり返しでは転移温度 は変化しないし、また β から α になったものが徐冷で γ に 転移することはない。また熱分析後の生成変態について は、急冷徐冷を問わず、βとともに多量のγを生成するよ うなもの, すなわち安定化作用の比較的弱いものではγ がつねに存在し、一方徐冷でもβを安定するもの、たと えばCr, V, PおよびB置換物などは分析後も完全なβと なる。これは、徐冷で生成したγは固溶能力がないため、 分析後もα'→γをくり返し,また水冷でもγを生成しやす いものはそのyのために $\alpha' \rightarrow \gamma$ をくり返すと考えられ、し たがって一度βになったものはα'に転移しても固溶成分 はある程度固溶のままで転移するためソになることはな い。一度転移をくり返して安定な固溶状態になったもの は、それ以上のくり返しでさらに固溶量が変化すること はないので再熱からは転移温度の降下も見られない。

(3)水和熱測定結果 測定結果を図-3に示す。各合成試料のうち、セメントに関係した水和性化合物として は β -C₂Sであるが、これは水和速度もクリンカーの他の 化合物と比べてかなりおそく、また水和熱も割合に少な い。したがって混練後短期間の水和熱にはそれほどの変



化もなく、また測定上の誤差も考慮すれば、本実験の場 合のように微量の不純物成分の影響を観察する上にはな かなかよい結果が得られない。その上短期間では完全に 水和が終了しない場合があるので各試料相互の作用の比 較には不都合となる。そこでこれらの影響をさけるため に、水和開始後1箇月後までの水和熱を測定して、その 比較を行なった。Siに置換する系においては、Al、Fe は置換形態も安全化作用も同様で水冷で β までしか安定 なできいが水和熱も両者とも高い。Cr、V、Pは、考察 の項で述べるが5価として相似した特殊な置換形態をと り、安定化作用もいずれも同様でαまで安定するほどで あるが、これらにより生成した β も安定度がよく水和熱 も少ない。Bは、やはり後述するように他の各成分とは また異った作用をしているが水和熱も低く安定化作用が よい。Caへの置換系でも、安定化作用の強いSrの方がBaよりも水和熱が低くなっている。このように、安定化さ れた β の構造と、不純物成分の固溶の形態とが水和熱と 密接な関連をもっていることが想像される。

Ⅰ 試製クリンカーの検討

C₂Sの各変態の生成に影**暴**をおよぼす不純物成分が, 実際のセメントクリンカーの性質にどのような影響をも たらすかについて検討を行なった。

(1)試料の調製,焼成 原料はCaOとして石灰石,SiO2 として珪石を使用し,それらを C_2S として所定の成分割 合になるように調合し,各不純物成分をそれぞれ添加し たのちポットミルで乾式粉砕混合を行なった。原料の化 学成分を表—2に示す。焼成方法は、均一調整した試 料に約10%の水を加え、直径約10mmの粒状にしたもの を高アルミナ質耐火煉瓦製サヤに入れ、ガス炉で焼成し た。温度は200°C/hrの割合で上昇し、1400~1450°C で

Table 2.Chemical analysis of raw materialsMaterialIg. loss $SiO_2 Al_3O_3 Fe_3O_3 CaO$ MgO TotalLimestone36. 32 10. 751. 720. 91 48. 910. 7299. 33Clay10. 39 56. 71 18. 185. 027. 012. 73 100. 04Ganister2. 63 87. 096. 711. 080. 231. 6299. 36Pyrite cinder-12. 159. 31 73. 751. 722. 6599. 58

1時間焼成したのち徐々に温度を下げ,約1200°Cで炉 外に取り出して空冷した。粉砕は88µの節を全通するま で行ない,それより細かい部分の粒度分布を市販のポル トランドセメントに近似させ,一定になるように調製し た。石コウは3%ずつ添加した。

(2)強度試験 試製されたセメントの強度試験結果を 表-3-1に示す。豊浦標準砂を使用し、1:3モルタルで 試験したもので、水量は普通ポルトランドセメントの標 準軟度の水量に匹敵させた。表を見てわかるように、添 加成分により強度にかなりの変化がみられるが、全般に ポルトランドセメントに比べ、強度は小さいが、これは C_2S の水和がおそいためである。BaO, SrO 添加物の強 度が比較的大きいことは、これらのCaOへの置換が容易 であるためと思われる。 Al_2O_3 , Fe_2O_3 を添加したもの は強度が大きいが、ポルトランドセメントの成分である と同時に C_3S の生成にも役立っているためである。

Table $3 - I$.	Strength	of	1:3	mortars	made	from	C_2S
-----------------	----------	----	-----	---------	------	------	--------

Sample	Impurity added to C ₃ S	Weight percent of impurity	Compressive 7days	strength 14days	(kg per sq. cm.) 28days
Cr—1	Cr₄O ₃	0.5	48.2	60.4	94.1
Cr-2	11 .	1.5	44.1	56.7	82.4
Cr—3	11	3.0	31.6	33.8	51.0
V—1	$V_{a}O_{5}$	0.5	36.8	52.4	68.4
V2	11	1.5	32. 4	49.6	66. 7

V —3	11	3.0	26.0	38.7	44.5
P-1	P_2O_5	0.5	39.5	50.5	59.7
P-2	11	1.5	35.4	42.0	46.2
P —3	11	3.0	31.7	38.1	44.2
B —1	B_2O_3	0.5	36.8	44.7	48.1
B -2	11	1.5	30.6	34.2	36.5
B —3	11	3.0	28.1	36.9	41.4
Al-1	Al_2O_3	0.5	56.5	70.4	89.7
Al-2	11	1.5	57.0	67.5	81.6
Al-3	11	3.0	49.5	56.2	72.6
Fe—1	Fe_2O_3	0.5	54.3	65.7	80.3
Fe2	11	1.5	52.3	66.3	72.1
Fe—3	11	3.0	44.9	64.5	70.5
Ba—1	BaO	0.5	35.4	56.6	93.5
Ba -2	11	1.5	35.3	52.2	81.6
Ba—3	11	3.0	30.9	46.0	66.0
Sr-1	SrO	0.5	42.4	54.6	87.0
Sr-2	11	1.5	39.1	50.8	71.1
Sr-3	11	3.0	27.6	40.3	59.7

Table 3-I. Strength of Portland cement involved each impulity.

Sample	Impurity added	Weight percent of impurity	Compressive 7days	strength 14days	(kg per 28days	sq. cm.) 6months
Cr-1	Cr_2O_3	0.5	167	245	360	430
Cr-2	11	1.5	140	220	343	388
Cr-3	11	3.0	90	218	337	370
V —1	V_2O_5	0.5	150	210	299	443
V 2	11	1.5	148	197	275	440
V —3	11	3.0	120	147	210	
P-1	P_2O_5	0.5	80	140	170	—
P -2	11	1.5	82	136	158	_
P 3	11	3.0	60	95	120	-
B1	B_2O_3	0.5	83	137	165	-
B -2	11	1.5	72	140	150	
B —3	11	3.0	73	118	121	
Al—1	Al_2O_3	0.5	178	271	394	420
Al-2	11	1.5	173	286	323	370
A 13	11	3.0	182	215	206	220
Fe-1	Fe_2O_3	0.5	160	241	320	360
Fe-2	11	1.5	154	236	290	320
Fe—3	11	3.0	121	237	287	319
Ba—1	BaO	0.5	152	228	342	400
Ba-2	11	1.5	136	201	350	372
Ba—3	11	3.0	82	118	240	265
Sr-1	SrO	0,5	130	225	405	440
Sr-2	11	1.5	106	212	381	390
Sr—3	11	3.0	112	198	345	363

 Cr_2O_3 , V_2O_5 添加物もそれについで強度が大きいが, P_2O_5 添加物はあまり大きくない。

~

.

つぎに、これと同様な試験をポルトランドセメントク リンカーに応用して行なったものの結果を表-3-1に 示す。調合,焼成方法等はすべて前と同様であるが,原 料調合はポルトランドセメントクリンカーの成分になる ようにしたものであり,石コウはいずれも3%添加し た。原料の化学成分を表-2に示す。 試験結果は、各試料の強度が C_2S としての強度と大体 比例していることがわかるが、 P_2O_5 、 B_2O_5 添加物以外 のものはいずれもかなりの強度を示している。 P_2O_5 、 B_2O_3 等に見られる安定度の不良なものは遊難石灰を生 成していることがX線回折と化学分析で認められた。強 度低下の原因もこの点にあると考えられた。 Cr_2O_3 、 V_2O_5 添加物は長期の強度がかなり大きくなる。 Al_2O_3 、 Fe_2O_3 添加物はポルトランドセメントの成分を変えるだけで あるから、この程度の添加ではそれほど強度に影響はな い。 Al_2O_3 添加量の多いものは C_3A の生成が増して凝結 時間を非常に短縮した。SrO、BaOはCaOと置換が可能 で、CaOと同様な作用をすることが認められており、強 度も大きいが、長期強度はポルトランドセメントよりも 増している。この種のものは特殊セメントとしての用途 が研究されているものである。

Ⅳ 考 察

C₂S 高温変態の安定化におよぼす不純物成分の影響を 検討する目的で実験を行なった。安定化作用の特に強い Cr, V, P, BおよびSr, Baは, それぞれSiおよびCaに 容易に置換が可能であり,高温からの徐冷でβは勿論, Cr, V, P は α , Bおよび Sr, Baは α' を生成する。Al, Fe は高温からの水冷でも α , α' を生成しないが β を安定 させる。他のTi, Mn, Mgは β のみの生成も不可能であ り,安定化作用はきわめて弱い。

これらはいずれも近似した安定 ①**Cr**, V, Pの作用 化作用をし、生成したβをよびα格子の大きさからも、 それに関係するイオンの大きさからも類似性があり、い ずれも同様な作用をしていると考えられる。 すなわち, Cr.P.Vともに5価のイオンとしてSiに置換するであろ うということが認識された。その根拠とするところは, β, αの格子についての検討とともに, さら に 他の実験 的根拠がそれを裏付けた。Cr, V, Pにより安定化された βおよびαの格子恒数を比較すると表一4のようである が、これよりイオン半径の大きさの順位が想像される。 V,Pの5価イオンについては問題はないが、Crについ てはその2価,3価,6価イオンの大きさの変化から、V, Pと同様に5価イオンを仮定すると、5価イオンとしての 大きさがV, Pの5価イオンに対し、ちょうどβ, α格子の 大きさの順序と一致する。

a) $\alpha - C_2 S$

Table 4.	Structural	data	of	α.α'.	β	and	C ₂ S
	Our accurat		<u>v</u> .		1 -		~

- ·	Impurity	Unit cell dimensions	(Å)
Impurity	(Mole%)	a	c
Cr_2O_3	16 20 24	5. 4719 5. 4720 5. 4723	6.8875 6.9012 6.9175
$V_2O_{\tilde{\mathfrak{d}}}$	16 20 24	5.4557 5.4612 5.4702	6.8638 6.8751 6.8862
P_2O_5	$\begin{array}{c} 16\\ 20\\ 24 \end{array}$	5. 4393 5. 4390 5. 4389	6.8438 6.8440 6.8444

b) $\alpha' - C_2 S$

Impurity	Impurity substitution (Mole%)	Unit cell dimersions (Å)				
		a	b	С		
B_2O_3	30	5.4805	9.1876	6.7562		
BaO	7 10 15	5, 5291 5, 5554 5, 5547	9. 3482 9. 3503 9. 3498	6.8060 6.8289 6.8235		

C) β -C₂S

Impurity	Impurity				
	(Mole%)	(Å)	b(Å)	c(Å)	angle
Cr_2O_3	6	5.4998	9.3671	6.7717	94°38′
V_2O_5	11	5.5013	9.2950	6.7606	93°54 '
P_2O_5	11	5.5129	9.2594	6.7589	94° 23′
B_2O_3	11	5.4815	9.2492	6.7432	94°32′
Al_2O_3	11	5.5072	9.3977	6.7584	92°20′

ç	25	
J	20	

Fe_2O_3	11	5.5357	9,5401	6.7532	92°39
BaO	11	5.5291	9.5877	6.7584	93°14
SrO	11	5.5204	9.5840	6.7419	93°4 5

d) $\gamma - C_2 S$

Impurity	Unit	(Å)	
substitution (Mole%)	a	b	c
6	5.0796	11.2000	6.7574
11	5,4818	11.2000	6.7535
11	5.0804	11.2070	6.7492
11	5,0776	11.2100	6.7574
11	5.0762	11.2022	6.7612
	Impurity substitution (Mole%) 6 " " " " "	Impurity Unit substitution (Mole%) a 6 5.0796 1 5.4818 1 5.0804 1 5.0776 1 5.0762	$\begin{array}{c c} \mbox{Impurity} & \mbox{Unit cell dimensions} \\ \mbox{substitution} & \mbox{a} & \mbox{b} \\ \hline \mbox{a} & \mbox{b} \\ \hline \mbox{b} \\ \mbox{6} & \mbox{5}, 0796 & \mbox{11}, 2000 \\ \mbox{ℓ} & \mbox{5}, 0804 & \mbox{11}, 2070 \\ \mbox{ℓ} & \mbox{5}, 0776 & \mbox{11}, 2100 \\ \mbox{ℓ} & \mbox{5}, 0762 & \mbox{11}, 2022 \\ \end{array}$

Cr^{5^+}	0.46A°	V^{5+}	0.40	Ă
\mathbf{P}^{5+}	0.35A°	Si^{4+}	0.41	Å
		(117		104

(Wyckoff 1948)

もう一つの根拠は、置換量のさらに多いものに生成する C_2S 以外の化合物についての比較である。これは、Cr、 V, P いずれの置換の場合にも α - C_2S とともに生成する 化合物であり、それらのX 線回折図は図ー4に示すよう



New Compound (by E.F.Osborn)



Fig. 4. X-ray diffraction patterns of both compound in comparison wth the patterns of "New compound" prepared by E.F. Osborn.

にいずれも同様な結晶であることが認められた。そして これが、前記したOsbornの研究に見られる $Ca_3(CrO_4)_2$ を N_2 気流中で焼いて得られた新化合物とも一致した。 Osbornは、CrとPの置換の場合と比較により、 $Ca_3(Po_4)_2$ と同様な $Ca_3(CrO_4)_2$ の生成からCrの5価説を導いた が、本実験でもこれらの化合物は、いずれも $Ca_3(PO_4)_2$ と同様な $Ca_3(CrO_4)_2$ であり、 $Ca_3(VO_4)_2$ であることが 検討された。

Al, Feは3価の状態でSiへの置換は困難であるが,Si よりもイオン半径が大きいため荷電数に関係なく急冷で 置換固溶ができる。したがって荷電数の平衡を考慮して 同時にアルカリのような1価イオンを添加してやればよ く置換が行なわれ、 β をよく安定させる。これらのよう に、Siに比ベイオン半径の六きいものを無理に置換固溶 させた場合は、 β 格子の大きさもかなり膨脹するが、b 軸方向への膨脹が特に大きい。一方、Cr、V、PはSiに 比ベイオン半径も近似するので置換は非常にたやすく、 しかも六方的な対称がよくなって α を生成する、 β 格子 の比較は表一4に示した。

·BはSiに比べてかなりイオン半径が小さいので(0.20 4Å) 広い範囲の置換固溶は行なわれず,また生成する α', βの格子の大きさの固溶量に応ずる変化も ほとんど なく、しかも置換量の増加ととまに他の $2CaO_3 \cdot B_2O_3$ の結晶相が著しく生長するので多くの置換は不可能であ る。それにもかかわらずα'の生成が容易に行なわはるの は、他のCr, V, , PおよびAl, Feの置換の場合と比較 してもわかるように, A₂BX₄ において陰イオンの 大き さの小さいものほど高温変態の安定化がたやすく行なわ れることを意味している。この傾向は Caへの置換イオ ンについても同様で、陰イオンに小さいものが置換する 代りに陽イオンの大きいものを置換するよう なSr, Ba の場合,やはりきわめてよくa'を生成する ことが でき る。Sr, Baにより安定化された β , α ともに, Bにより 安定化されたそれらよりかなり格子は大き くなってい る。表一4にその二三の比較した例をあげた。

これらの高温変態の安定化の程度は同時に各変態の転移温度にも影響し、安定度のよい、Cr、V、P、Bおよ Sr、Ba を置換したものは転移温度も著しく下がり、 しかも徐冷により生成したものほどさらに転移温度は低 (なる。これが β の水和熱にも影響し、 β としてよく安 定化させるものたとえばCr、V、PまたはBのように徐 冷でもたやすく生成できるような成分の置換物は、それ 自身の安定度がよいため水和もおそく、水和熱も低い が、Al、Fe置換物の水冷によって生成した β は安定度も

わるいので水和により安定な状態になろうとして水和熱 も高くなる。しかし、BやSr、Baの置換の場合をのぞい ては、置換量の多いほど水和熱が高くなっていることは 安定度の点から考えると逆な現象と思われるが、これは Al, Fe置換のときはβとともに少量のC₃Sが生成してく るためで、そのために水和熱の変化ははげしい。Cr, V, P置換の場合は、これらがβよりもさらに高温変態で あるαをたやすく生成し、本実験の範囲においてもかな りのαが生成されるので、このために水和熱が高くなる と考えられる。B, Sr 置換物は、この範囲ではそれほど 多量のα'を生成することもなく,ほとんどがβのみであ るので、置換量の増加に応じて安定度はよくなり、水和 熱はやや低くなってくる。Ba置換物はα'の生成により水 和熱は高くなる。 Woods, Steinout らにより試験された C₂Sの水和熱が、1月で50cal/gr.,3月で60cal/gr.であ ることと比較すると、 Al_3O_3 、 Fe_2O_3 によって生成した β はほぼこれと同じ位の値を示すが、これはこれらの不純 物成分がポルトランドセメントの成分にほかならないこ とから考えても、この位の値を示すであろうことが予想 される。他の不純物成分によったものでは、これよりは るかに低い値を示すのは, 前記したとおりβ安定化が強 いためと、そのために水和がおそくなるためと考えられ 20

強度試験の結果, Cr₂O₃, V₂O₅ 添加物の短期強度が小 さいのは, これらによって安定化されたβをはじめ組成 鉱物の安定度がよくなるため水和速度が緩慢になるため であろう。しかし,長期強度はかなり増して,特はCr2O3, V2O5添加物ではポルトランドセメントよりも大きくな っている。P2O5 添加物は強度の増進は少なく、養生中 に亀裂が入り安定度もわるいが、遊難石灰の影響と考え られる。Al₂O₃, Fe₂O₃ 添加の場合は, 実験結果のとこ ろでも記したように当然強度は大きいが、Al2O3添加量 の多いものはC3Aの生成量増加による急結のため強度は 低下し、安定度もわるい。B2O3 添加物は全般に強度は 低下するが、遊難石灰の影響と、そのために安定度のわ るくなることが原因していると考えられる。SrO, BaO 添加の場合はきわめて強度が大きく、ポルトランドセメ ントにまさるが、CaOと同様にクリンカー鉱物の生成に あずかることが理解される。しかし、結晶の安定化作用 が大きいため短期強度はやや低下している。

V. 結 論

(1)C₂SのSiへの置換成分としては、Siに比ベイオン半径 の小さいほど安定化作用がよく、Al、Feは急冷でも β に までしかとどめ得ないが、Cr、V、Pは5価イオンとし て共通な作用をして β とともに α を安定化させる。Bは置 換固溶量はきわめて少なく、置換量が増すとC₂S以外の 相が生成しやすいが、置換不能な範囲ではイオン半径が 小さいため β とともに α 'を生成する。Ti、Mnには高温 変態の安定化作用はほとんどない。反対にCaへの置換 成分は、Caに比べてイオン半径の大きいものが高温変 態の安定化作用は強く、Sr、Baともに α 'を生成する。 Mgには十分な安定化作用は見られない。

(2)Al, Fe, Ti, MnおよびMg置換により生成する γ につ いては,いずれも不純物成分の固溶は全く見られない。 (3)不純分成分の固溶によって生成する β , α にいずれも b軸方向への膨脹がめだっており,イオン半径の大きい ものほどこの膨脹が大きい。Siイオンに比ベイオン半径 のあまり変らない Cr, V, Pは, β から六方的な対称を もつ α を安定し,また Si イオンよりはるかに小さいBお よび反対にCaイオンよりはるかに大きい Sr, Baは β の 軸角の変移により α 'を生成する。

(4)これらの安定化作用の強弱は水和熱に反比例し、定安 化作用の強いCr、V、PやB置換物は水和熱も低いが、 ちょうどSiと比較したイオン半径の順に一致している。 Sr、Ba置換物も β や α 'を安定化させるので水和熱も低い が、イオン半径のCaに近いSrの方が安定度がよく水和 熱も低い。

(5) 強度試験の結果は、安定化作用のよいものは短期強度 は全般に低下するが、 Cr_2O_3 、 V_2O_5 、SrO, BaO添加物 の長期強度はすぐれている。

参考文献

- A. Dietzel, L. Tscheischvili Ber. d. Keram. Ges., 30, 151-54(1953)
- R. W. Nurse Proc. of the 3rd International Symposium on the Chem. of Cement, London 56-90(1952)
- E. F. Osborn, F. P. Glasser J. Am. Cer. Soc., 41, 358-67)1958)
- 4). 鈴木, 辻田. 窯業協会誌69 [8] 1961
- 15). 鈴木. 名古屋工業大学学報 (1958)