Ingeborg Lillevik Straum Bjørner Tordhol

Sammensetning, struktur og variasjon av tappeslagg fra silisium produksjon

Composition, Structure and Variation of Tapped Slag in Silicon Production

Bacheloroppgave i Materialteknologi Veileder: Viktor Myrvågnes Medveileder: Vegar Andersen Mai 2024





NDUN Norges teknisk-naturvitenskapelige universitet Fakultet for naturvitenskap Institutt for materialteknologi

Ingeborg Lillevik Straum Bjørner Tordhol

Sammensetning, struktur og variasjon av tappeslagg fra silisium produksjon

Composition, Structure and Variation of Tapped Slag in Silicon Production

Bacheloroppgave i Materialteknologi Veileder: Viktor Myrvågnes Medveileder: Vegar Andersen Mai 2024

Norges teknisk-naturvitenskapelige universitet Fakultet for naturvitenskap Institutt for materialteknologi



Ingeborg Lillevik Straum Bjørner Trodhol

Sammensetning, struktur og variasjon av tappeslagg fra silisium produksjon

Composition, Structure and Variation of Tapped Slag in Silicon Production

Bacheloroppgave i materialteknologi

Prosjektnummer: IMA-B-19-2024 Veileder: Viktor Myrvågnes Ekstern veileder: Vegar Andersen Mai 2024





Forord

Denne rapporten utgjør en avsluttende hovedoppgave for bachelorgraden i materialteknologi ved Norges teknisk-naturvitenskapelige universitet (NTNU), under Institutt for materialteknologi (IMA). Oppgaven var i samarbeid med Elkem AS i prosjektet Recursive. Oppgaven var tilknyttet et forskningsprosjekt under navnet "Recursive" som var finansiert av Norges forskningsråd (NFR). Recursive var et industrielt samarbeidsprosjekt mellom norske industrier innenfor silisium og ferrosilisium produksjon og forskningspartnerne NTNU og SINTEF.

Hovedmålet med denne oppgaven var å øke forståelsen for slagget som kommer ut av ovnen under tappeprosessen av metallurgisk silisiummetall. Slagget ble hentet fra ett av Elkem AS sine verk. Slaggprøvene ble preparert og analysert ved NTNU sine campuser.

Vi vil gjerne takke vår interne veileder ved NTNU, Viktor Myrvågnes, og vår eksterne veileder fra Elkem, Vegar Andersen. Vi er svært takknemlige for all hjelpen og veiledningen dere har gitt oss gjennom prosjektet. Takk til Merete Tangstad og Håvard Mølnås for verdifulle tips og råd. Vi vil også rette en stor takk til alle som har hjulpet oss med laboratoriearbeidet ved IMA.

I tillegg ønsker vi å takke Elkem for et godt samarbeid. I den forbindelse vil vi gjerne takke Kristian Røhmesmo sin innsats med organisering og Caroline Sindland for sine råd og hjelp med transport. Sist, men ikke minst, en stor takk til alle operatørene som stilte opp og tok slaggprøver for oss. Deres bidrag har vært uvurderlig for gjennomføringen av prosjektet.

Vi erklærer herved at denne oppgaven er selvstendig produsert i samsvar med NTNU sine retningslinjer. Alle bilder og illustrasjoner som ikke er kreditert, er laget av forfatterne selv.

Jogeborg L. Strawm

Ingeborg Lillevik Straum

Bjørner Sondhal

Bjørner Tordhol

Trondheim, Mai 2024

Sammendrag

Slagget som dannes i ovnen er et biprodukt av silisiummetallproduksjonen og betraktes som "avfall". Analysen av tappeslagget kan gi verdifull innsikt i de pågående prosessene i ovnen. Slagget består hovedsakelig av urenheter fra råmaterialene, elektrodene og fluksen som benyttes i prosessen.

Formålet med oppgaven var å undersøke sammensetningen og variasjonen i slagget, samt å sammenligne to prøvetyper. Den ene prøvetypen innebærer å ta slaggprøver mens det fortsatt er i flytende fase, mens den andre prøvetypen innebærer å ta slagget som har akkumulert i fast fase i enden av tapperennen.

I løpet av en 41-dagers periode ble det tatt totalt 28 slaggprøver fra en ovn ved et av Elkems verk, hvorav 27 prøver ble analysert. Analysemetodene som ble brukt inkluderte SEM-EDS og EPMA-WDS. I tillegg ble bildeanalyse benyttet for å undersøke variasjonene i prøvene.

Den gjennomsnittlige sammensetningen til slagget basert på resultatene ble funnet til å være 56 vekt% SiO₂ - 28 vekt% CaO - 16 vekt% Al₂O₃. Slaggsammensetningen varierte mellom 44-71 vekt% SiO₂ med et CaO/Al₂O₃-forholdstall mellom 0,4 til 3,8.

Det ble analysert 18 delprøver med SEM-EDS, noe som ga mer detaljerte resultater om prøvenes innhold. Tilstedeværelsen av silisiummetall ble bekreftet i alle prøvene, SiC ble bekreftet i 14 av 18 delprøver og ureagert karbon ble funnet i 5 av de 18 delprøvene, hvilket utgjør 33% av prøvene analysert med SEM-EDS. De resterende 30 prøvene ble analysert med EPMA-WDS, hvor slaggsammensetningen fra et homogent område ble identifisert.

Resultatene viste at 44% av slaggprøvene inneholdt varierende mengder kondensat, og omtrent 15% inneholdt ureagert kvarts. Det er bekreftet kjemisk for noen av prøvene, men en stor del av observasjonene er antatt fra observasjoner i stereomikroskopet og ikke kjemisk bekreftet. Disse observasjonene har vist at noe av råmaterialet, som kvarts og karbonmaterialer, sannsynligvis har gått gjennom ovnen uten å reagere.

Bildeanalysen viste seg å være et effektivt hjelpemiddel dersom en bruker det korrekt. I dette forsøket ble bilder tatt med stereomikroskop samt kjemisk analyse fra fargene benyttet for å finne variasjon i prøvene. Denne metoden ville vært forbedret ved å koble bildeanalysen til pikselkoordinatene til den kjemiske sammensetningen funnet ved SEM-EDS. Det foreslås derfor å bruke SEM/EPMA-bilder i bildeanalysen i stedet for stereomikroskopbilder.

Prøvemetodene viste seg å være relativt like. Flyteslagg har i gjennomsnitt høyere viskositet enn skjeggprøvene, men det er uklart om dette er tilfeldig. Det kan antas at det er lettere å samle slaggprøver i flytende fase med høyere viskositet, i motsetning til en med lignende viskositet som silisiummetallet. En skjeggprøve bestående av rent silisium ble funnet, noe som indikerer at skjeggprøver kan være utsatt for flere ytre påvirkninger over tid.

Abstract

Slag formed in the furnace is a byproduct of silicon metal production and is considered "waste". Analyzing the tapped slag can provide valuable insights into the ongoing processes in the furnace. The slag mainly consists of impurities from the raw materials, electrodes, and flux that is used in the process.

The aim of this thesis was to investigate the composition and variation in the slag, as well as to compare two sampling methods. One sample method involved taking slag samples while it is still in the liquid phase, while the other sample method involved collecting the solid slag at the end of the runner.

Over a 41-day period, a total of 28 slag samples were collected from one of Elkem's furnaces, of which 27 samples were analyzed. The methods used for analysis was SEM-EDS and EPMA-WDS. Additionally, image analysis was employed to examine the variations within the samples.

The average composition of the slag based on the results was found to be 56 wt% $SiO_2 - 28$ wt% CaO - 16 wt% Al_2O_3 . The slag composition varied between 44-71 wt% SiO_2 , with a CaO/Al₂O₃ ratio ranging from 0.4 to 3.8.

A total of 18 subsamples were analyzed with SEM-EDS, this provided more detailed results about the sample contents. The presence of silicon metal was confirmed in all samples, SiC was confirmed in 14 out of 18 subsamples, and unreacted carbon was found in 5 of the 18 subsamples, which constitutes 33% of the samples analyzed with SEM-EDS. The remaining 30 samples were analyzed with EPMA-WDS, where the slag composition from a homogeneous area was identified.

The results showed that 44% of the slag samples contained varying amounts of condensate, and approximately 15% contained unreacted quartz. This was confirmed chemically for some of the samples, but a significant portion of the observations are assumed from observations in a stereomicroscope and is therefore not chemically confirmed. This experiment has shown that some of the raw materials, such as quartz and carbon materials, have likely passed through the furnace without reacting.

Image analysis proved to be an effective tool when used correctly. In this experiment, images taken with a stereomicroscope, along with chemical analysis from the different colors, were used to find variations in the samples. This method would be improved by linking the image analysis to the pixel coordinates of the chemical composition found by SEM-EDS. Therefore, it is suggested to use SEM/EPMA images in the image analysis instead of stereomicroscope images.

The sampling methods proved to be relatively similar. Liquid slag samples generally had a higher viscosity than the solid slag samples, though it is unclear if this is coincidental. It can be assumed that it is easier to collect slag samples in the liquid phase with higher viscosity, as opposed to those with similar viscosity as silicon metal. A settled slag sample consisting of pure silicon was found, indicating that settled slag samples can be subjected to more external influences over time.

Innhold

In	nhol	d				vii
Fi	Figurer					xi
Ta	Tabeller			xxii		
N	omer	ıklatur			X	xiv
1	Inn	ledning	g			1
2	Teo	ri				2
	2.1	Silisiu	m produksjon			2
		2.1.1	Generelt om prosessen			2
	2.2	Råvar	er og urenheter			3
		2.2.1	Kvarts			4
		2.2.2	Karbon		•	5
		2.2.3	Fluks			5
	2.3	Reaks	joner inne i ovnen			5
		2.3.1	Temperatursoner i ovnen			5
		2.3.2	Tidligere utgravinger		•	6
		2.3.3	Kondensater			7
		2.3.4	Si-C-O-systemet		•	9
		2.3.5	Akkumulering			11
	2.4	Tappi	ng av silisium			12
		2.4.1	Hindringer i tappeprosessen			13
		2.4.2	Tappeverktøy			13
	2.5	Slagg	i silisiumprosessen			14
		2.5.1	Ellingham-diagrammet		•	14
		2.5.2	Tertiær systemet SiO_2 -CaO-Al ₂ O ₃			15
		2.5.3	Strukturen til slagget			17

		2.5.4	Tetthet og viskositet $\ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots$	18
		2.5.5	Slaggsammensetning	19
	2.6	Tidlig	ere arbeid	20
		2.6.1	Slaggsammensetning til tappeslagg fra tidligere studier	20
		2.6.2	Korrelasjon mellom slaggsammensetning og tappehull	22
		2.6.3	Andre funn i tappeslagg-prøver	23
		2.6.4	Funn fra utgravingene	23
		2.6.5	Temperaturer i øse i forhold til tappehull	23
3	Met	tode		24
	3.1	Prøvet	taking av industrielt slagg	24
	3.2	Navng	giving av prøvene	27
	3.3	Prøve	preparering	27
		3.3.1	Sliping og polering av prøvene	29
	3.4	Karak	terisering	29
		3.4.1	SEM-EDS	29
		3.4.2	ЕРМА	31
		3.4.3	Bildeanalyse	31
	3.5	Metod	le for karakterisering	32
4	Res	ultate	r	34
	4.1	Slagg	prøvene	34
		4.1.1	Verktøybruk for prøvetaking	36
	4.2	Slaggs	sammensetning	37
		4.2.1	SEM-EDS	37
		4.2.2	EPMA-WDS	41
	4.3	Slaggs	sammensetning over tid	45
		4.3.1	CaO/Al_2O_3 -forhold	46
		4.3.2	CaO-analyser fra forskjellige tappehull	47
	4.4	Funn	i slaggprøvene	49

		4.4.1	Funn av karbon
		4.4.2	Funn av kondensat
		4.4.3	Funn av kvarts
		4.4.4	Funn av silisiumkarbid
		4.4.5	Funn av silisiummetall
		4.4.6	Andre interessante funn
	4.5	Bildea	nalyse
5	Dis	kusjon	67
	5.1	Varias	jon blant delprøvene
		5.1.1	Visuelt utseende
		5.1.2	Kjemisk slaggsammensetning innad i prøven 69
		5.1.3	Konklusjon om delprøver
	5.2	Analy	semetode \ldots \ldots \ldots \ldots $.$ $.$ $.$ $.$ $.$ $.$ $.$ $.$ $.$ $.$
	5.3	Slaggs	ammensetning og variasjon
		5.3.1	Slaggsammensetning
		5.3.2	Grønt og grått slagg
		5.3.3	Kondensat i prøvene
		5.3.4	Si og SiC i prøvene
		5.3.5	Andre funn i slaggprøvene
	5.4	Funn	av ureagert materiale
		5.4.1	Ureagert kvarts i prøvene
		5.4.2	Ureagert karbonmateriale i slaggprøvene
	5.5	Bildea	nalysen
		5.5.1	Variasjon
		5.5.2	Usikkerhet i bildeanalysen
		5.5.3	Bildeanalyse som metode
	5.6	Prøve	takingmetodene
	5.7	Samm	ensetning fra tappehull over tid

6	Konklusjon	85
7	Videre arbeid	86
Re	eferanser	87
A	Vedlegg - Sporelementer	Ι
В	Vedlegg - Risikoanalyse	II
С	Vedlegg - Slaggprøvene	IV
	C.1 Bilder av prøve S-1 til S-12	V
	C.2 Bilder av prøve S-13 til F-26	XXIII
D	Vedlegg - EPMA rådata X	XXIX
\mathbf{E}	Vedlegg - EDS-analyser	\mathbf{XL}
	E.1 Resultater fra viktige EDS-analyser	XL
	E.1.1 Ureagert karbon	XL
	E.1.2 Kondensat	XLII
	E.1.3 Ureagert kvarts	XLIII
	E.1.4 Silisiumkarbid	XLIV
	E.1.5 Andre interessante funn	XLV
\mathbf{F}	Vedlegg - Bildeanalysene	XLIX

Figurer

2.1	Flytskjema av en typisk silisiumprosess [2] [3]	3
2.2	Grunnstoffdistribuering mellom det ferdig raffinerte Si-metallet, slag- get og avgassen. Verdiene er oppgitt i vekt% [6]	4
2.3	Overblikk over prosessen som viser kald- og varm-sonene i ovnen med de tilhørende reaksjonene. Entalpiverdiene indikerer at reaksjonene er eksoterme i den kalde sonen, mens de er endoterme i den varme sonen. Verdiene er hentet fra <i>HSC Chemistry 9</i> [14]	6
2.4	Resultatet av utgravinger fra tre forskjellige ovner: a) Wacker, ovn 1 b) Elkem Thamshavn c) Wacker, ovn 4. Utgravingene gir bilde på hvor i ovnen en kan forvente å finne de forskjellige reaksjonsonene i prosessen [16]	7
2.5	Illustrasjonen viser et tverrsnitt av en silisiumovn, hvor det er gjen- nomført estimater på lokaliseringen av slagg, SiC og kondensater. Disse estimatene er basert på tidligere utgravinger fra flere norske silisium- og ferrosilisiumovner. Det må understrekes at dette er et generalisert sammendrag og at variasjoner kan forekomme ettersom ikke alle ovner er identiske [2] [19] [20] [21]	9
2.6	Grafen viser likevektstrykket for SiO og forklarer hvilke reaksjoner som kan forventes basert på ulike kombinasjoner av temperatur og trykk. [23]. De røde linjene indikerer likevektstrykket til SiO i en industriell ovn under forutsetning av kjemisk likevekt	11
2.7	Ellinghamdiagrammet for dannelse av oksider, med Gibbs energi over temperatur [27]	15
2.8	Fasediagrammet viser mineralfasene i et SiO_2 -CaO-Al ₂ O ₃ -system [28].	16
2.9	Fasediagrammet viser variasjon i SiO_2 -nivå og CaO/Al ₂ O ₃ fra Folstad og Jusnes et al. [17] [29]	17
2.10	Viser hvordan et silikat nettverket er bygget opp. Det er også vist hvordan Al kan være en nettverksdanner. Figur er fra [31]	18
2.11	Isoviskositet linjer viser ulike viskositeter i $Pa \cdot s$ ved 1600°C. Figur er fra [4]	18
2.12	Viser sammensetningen til tidligere tappeprøver gjort av Folstad [17] og Jusnes et al. [29]. Figuren er hentet fra [33]	20
2.13	Viskositet som en funksjon SiO_2 innhold i slagget for forskjellige temperaturer. Økt mengde SiO_2 gir høyere viskositet [34]	21

2.14	Bildene viser prøver som representerer normalt tappeslagg under Fol- stads forsøk [17]. De første to bildene til venstre viser EPMA bilder av tappe-slagget fra en silisiumovn, mens bildet til høyre viser slagget fra produksjonen av ferrosilisium. Det venstre bildet viser en slagprøve fra Elkem Thamshavn, med en forstørrelse på 40x. Bildet i midten presenterer en prøve fra "Furnace B" forstørret 100x. Det høyre bil- det viser en prøve fra en FeSi75-ovn hos Finnfjord AS tatt med en forstørrelse på 40x. Typisk inneholder vanlig slagg visse mengder SiC og Si. [35]	21
2.15	Bildet viser bilder fra Folstads sitt forsøk tatt i EPMA av et høy- viskositet slagg tatt med en forstørrelse på 40x. Prøvene er fra en FeSi75-ovn. Bildene viser to bilder av prøve TPO231120 og ett bilde av TPR0102_T5. I prøve TPO231120 kan en se store mengder av smeltet kvarts, SiO ₂ , noe som bidrar til å øke viskositeten til slagget. Bildet til høyre inneholder en del porer, og et slaggsammensetning. [36]	22
2.16	Bildet viser EPMA-bilder prøvene TPR2710 fra Jusnes sitt forsøk på FeSi-slagg. På bildet til høyere kan en tydelig se funn av karbonma- teriale [37].	22
3.1	Bildet viser én av tapperennene til lysbueovnen. På bildet ser en det flytende slagget bak metallstrålen. Oppsamling av slagg i fast fase i enden av tapperenna, kalles "skjegg"	24
3.2	Bildet av prøvedigelen som ble brukt ved første prøvetaking. Digelen er laget av grafitt, mens stangen er av stål.	25
3.3	Bildet viser et eksempel på en "støter"	26
3.4	Bildet er tatt av en dataskjerm, og illustrerer hvordan prøvene ble tatt med prøvedigelen.	26
3.5	Visuelt flytskjema som illustrerer rekkefølgen av trinnene som ble benyttet under prøveprepareringen.	28
3.6	Bildet illustrerer et typisk størrelsesforholdet mellom hovedprøve og delprøvene som blir analysert.	29
3.7	Bilde til venstre er SEM-bilde av prøve <i>S-10.1</i> med markerte punkter og områder hvor det er gjort EDS-analyser. Bilde til høyre er et stereomikroskop-bilde med markerte områder hvor SEM bildene ble tatt. Den røde pilen viser hvilket område som er avbildet til venstre.	30
3.8	Eksempelet er hentet fra prøve F -11.1, der a) viser bildeanalysen utført med fire fargenyanser, og b) viser bildeanalysen utført med 15 fargenyanser.	32

3.9	Denne figuren demonstrerer metoden brukt for å karakterisere den kjemiske sammensetningen av slaggprøvene, illustrert med prøve <i>S</i> - <i>1.2.</i> Den viser de spesifikke feltene som ble analysert. I midten vises et bilde av prøven tatt med stereomikroskop. Til høyre og venstre for bildet vises fire representative SEM-bilder, som detaljert fremstiller de analyserte punktene og områdene i prøven. Alle SEM-bildene er tatt med en forstørrelse på 100x
4.1	Figuren gir en oversikt over perioden for innsamling av slaggprøver. Blå trekanter representerer skjeggprøver, oransje sirkler indikerer slaggprøver tatt i flytende fase, og rød trekant markerer et avvik som ikke ble vi- dere analysert
4.2	Grafisk fremstilling av verktøybruk for innsamling av prøver i både flytende og fast fase. Blå farge indikerer skjeggprøve, og oransje farge indikerer slaggprøve tatt i flytende fase
4.3	Resultatene fra oksidanalysen utført med SEM-EDS på prøvene $S-1$ til $S-12$ er illustrert i et SiO ₂ -CaO-Al ₂ O ₃ -fasediagram. I diagrammet representerer de røde punktene flytende slaggprøver, mens de grønne trekantene angir skjeggprøver
4.4	Resultatene fra oksidanalysen utført med SEM-EDS på prøvene $S-1$ til $S-12$ er illustrert i et SiO ₂ -CaO-Al ₂ O ₃ -fasediagram. Prøvene er skilt etter dagene de ble tatt
4.5	Resultatene fra oksidanalysen av prøvene S-1 til S-12, utført med SEM-EDS, er illustrert i et $SiO_2-CaO-Al_2O_3$ -fasediagram. Prøvene er kategorisert basert på hvilken tapping de stammer fra, etter den første tappingen og tilhørende prøvetaking
4.6	Resultatene fra EPMA-analysen av slagget presenteres i fasediagram- met. Blå trekanter representerer skjeggprøver, mens en oransje sirkler viser prøver av slagget som ble tatt i den flytende fasen. Diagrammet dekker prøveserien fra $S-13$ til $F-26$
4.7	Resultatene fra EPMA-analysen er presentert ut i fra hvilken dag prøven ble tatt på
4.8	Tertiær fasediagram i et SiO ₂ -CaO-Al ₂ O ₃ -system. Den blå trekan- ten og den gule sirkelen representerer resultater fra EPMA-WDS- analysen, mens den grønne trekanten og den røde sirkelen stammer fra SEM-EDS-analysen. Trekant indikerer skjeggprøve og sirkel indi- kerer flytende slaggprøver
4.9	Alle resultater fra slagganalysene er oppsummert og organisert etter datoene de ble tatt. Den første prøven ble tatt på dag én, mens den siste prøven ble tatt 42 dager senere. Merk at alle resultater er norma- lisert for å sikre sammenlignbarhet. Sirkel indikerer slaggprøve tatt i flytende fase, mens trekant indikerer skjeggprøve

4.10	Figuren illustrerer forholdstallene mellom slagganalysene og tappe- prøven fra Si-metallet i tidsrommet hvor slaggprøven ble tatt. De blå punktene representerer CaO/Al ₂ O ₃ -forholdstallet fra slagganalysen, mens de oransje punktene viser Ca/Al-forholdstallet fra analysen av Si-metallet. Fargen i kolonnene skiller dagene slaggprøvene ble tatt på, og de grå linjene inne i det skraverte feltet skiller de forskjellige tappingene.	47
4.11	Diagrammet viser sammenhengen mellom tappehull og CaO-analyser fra slaggsammensetningen.	48
4.12	Fem prøver inneholdt ureagert karbonmateriale. Analysene ble utført på prøvene fra S-1 til S-12, som bekreftet tilstedeværelsen av karbon. Det er visuelt vanskelig å se karbonet i stereomikroskopet. Uten analyser kan det derfor ikke trekkes konklusjoner om de øvrige prøvene.	49
4.13	Karbon funnet i SEM-EDS-analyse. Bildene viser prøve $F-2.1$, $B-4.1$, $B-4.2$ og $S-12.2$. I tilegg til karbon var det også forekomster av SiC, slagg, FeSi og Si-metall. Forstørrelsene i bildene er på 100x	50
4.14	Eksempel på funn av karbonmateriale i prøve <i>S-10.1</i> : Til venstre vises et bilde tatt med stereomikroskop, og til høyre er det tilhørende SEM- bildet. I SEM-bildet er punktene og områdene som ble analysert med EDS markert. De røde prikkene og områdene indikerer hvor det er funnet karbon. EDS-punkt verdiene kan finnes i <i>Vedlegg E.</i>	50
4.15	Figuren viser funn av kondensat i prøvene. Det ble funnet at 12 av 27 hovedprøver inneholdt en form for kondensat. De brune stolpene indikerer funn av kondensat, de mørke skraverte indikerer antatte funn og de skraverte lyse stolpene indikerer ikke funn	51
4.16	De seks bildene illustrerer forskjellige typer kondensatfunn i slagget. Alle bildene er tatt med et stereomikroskop, og hver av dem har en målestokk på 1 mm for størrelsesreferanse.	52
4.17	Prøve <i>F-9.1</i> inneholder betydelige mengder kondensat. Bildet øverst i midten er tatt med stereomikroskop, mens bildene nede til høyre og venstre er tatt med SEM-EDS. De røde markeringene indikerer funn av kondensat. EDS-punktverdiene kan finnes i <i>Vedlegg E.</i>	53
4.18	Eksempler på funn av hvitt kondensat i prøvene inkluderer prøve S - 21, som består av to delprøver. Begge delprøvene antas å inneholde hvitt kondensat. Bilde a) viser delprøve S -21.1, mens bilde b) viser delprøve S -21.2 med en målestokk på 1 mm	54
4.19	Det ble gjort funn av ureagert kvarts i 4 av 27 hovedprøver. De blå stolpene indikerer funn, de mørke skraverte markerer antatte funn og de grå indikerer ikke funn.	54

4.20	To eksempler på bekreftet funn av kvarts i slaggprøvene. Begge er fra samme tappenummer, $FM-7$ er tatt i flytende fase før mellomstam- ping av tappehull, mens $S-8$ er tatt fra skjegget. Målestokken er 1 cm for bildene a) og c), mens den er 1 mm for bildene b) og d)	55
4.21	Prøve <i>FM-7.1</i> inneholder kvarts. Bildene nederst er tatt med SEM. Det ble tatt en punkt- og en områdeanalyse for å stadfeste dette. Disse er markert i rødt i bildet øverst. Resultatene fra punktanalysen vises i <i>Vedlegg E.</i>	56
4.22	Det ble gjort funn av SiC i 14 av 18 prøver. Grønn stolpe indikerer funn, grå indikerer ikke funn og rød indikerer at det ikke kan bekreftes uten videre undersøkelser.	57
4.23	Eksempelet viser prøve <i>F-5.1</i> . Bildet i øverst i venstre er tatt i ste- reomikroskop med en målestokk på 1 mm, mens de øvrige bildene er tatt i SEM-EDS med en forstørrelse på 100x. De røde punktene i SEM-EDS bildet indikerer funn av SiC.	58
4.24	Skjeggprøven inneholdt rent silisiummetall, og ble derfor ikke videre analysert.	58
4.25	Bildet viser prøver prøve <i>F-6.1</i> , som illustrerer et eksempel på funn av Si-metall i slaggprøvene. Bildet øverst til venstre viser prøven avbildet med stereomikroskop, med en målestokk på 1 mm. Si-metallet vises som mørke flekker på grunn av lysets refleksjon. De andre bildene er tatt med SEM-EDS, hvor Si-metallet fremstår som lyse flekker. Disse bildene er tatt med en forstørrelse på 100x	59
4.26	Prøve <i>S-8.1</i> med funn av K. Det ble funnet ved fire av EDS-punktene/om Til venstre er stereomikroskopbildet av prøven og til høyre er SEM- bilde. EDS-punktene ligger også vedlagt i <i>Vedlegg E.</i>	råde. 60
4.27	Prøve F-9.1 med funn av FeSi. Bildet til venstre er i stereomikroskop og bildet til høyre er tatt med SEM.	61
4.28	Prøve <i>F-11.1</i> med funn av FeSi og Mg. Øverst i venstre er stereomik- roskopbilde og resten er SEM-bilder.	62
4.29	Prøve <i>S-12.1</i> med spor av Na. Det ble funnet ved to punkter. Bildet til venstre er i et stereomikroskopbilde og bildet til høyre er tatt med SEM	62
4.30	Prøve <i>S-12.2</i> med funn av Fe, Ti og P. Det ble funnet som en enkelt sfære i prøven	63
4.31	Bilde av prøve <i>S-1.1</i> med før og etter en separasjon på fire fargeny- anser	64

5.1	Prøve $B-4$ viser et eksempel på at delprøvene kan være relativt like. Bildet til øverst viser slaggbiten. Bildene nederst viser stereomikro- skopbildet av delprøvene med delprøve $B-4.1$ til venstre og til høyre viser delprøve $B-4.2$.	68
5.2	Prøve $S-12$ illustrerer hvordan resultatene kan variere avhengig av hvor på slaggbiten delprøven er tatt fra. Det øveste bildet er av slaggprøven, og de nederste bildene er delprøvene avbildet i stereo- mikrosopet. Bildet til venstre viser delprøve $S-12.1$, og bildet til høyre viser delprøve $S-12.2$, med en målestokk på 1 mm	69
5.3	Eksempelene viser at det kan forekomme forskjellige mineralfaser inn- ad i en hovedprøve. Et eksempel fra en skjeggprøve er fra $S-12$, som ble delt opp i to delprøver. Den mørkegrønne sirkelen representerer den første delprøven og den lysegrønne sirkelen representerer den and- re delprøven. Et eksempel fra en prøve tatt i flytende fase er $F-16$ i blått. Delprøve $F-16.1$ er representert med en mørkeblå farge, mens delprøve $F-16.2$ er i lyseblått.	70
5.4	Viser WDS og EDS prøvene med en rød strek trekt igjennom hver av plasseringene av prøvene. Der den røde linjen til venstre er omtrentlig CaO/Al ₂ O ₃ forhold til EDS prøvene på 2,64 og den til høyre er for WDS prøvene som har en CaO/Al ₂ O ₃ forhold på 1,27. Dette utgjør en differanse på 1,37	72
5.5	Diagrammet sammenligner resultatene fra Folstad [17] og Jusnes [29] sine forsøk med disse resultatene som er markert i lyse grønt. Dette forsøkets resultater er plassert relativt høyt i diagrammet, i likhet med andre det andre Si-slagget fra Elkem Thamshavn. Slaggprøvene fra Finnfjord AS stammer fra FeSi-produksjon, mens opprinnelsen til slaggprøvene fra "Furnace B" er ukjent. Disse slaggsammensetningen ligger lavere til høyre i forhold til slagg fra Si-produksjon. Den oransje sirkelen viser høy-viskositetslagget som ble rapportert fra Finnfjord [17]	73
5.6	Fasediagrammet oppsummerer figuren vist over som areal. Arealene er laget slik at linjene til høyre og venstre for hvert areal er den gitte maksimale og minimale CaO/Al_2O_3 -forholdet som er nevnt tidligare.	74
5.7	Bildene illustrerer eksempler på forskjellen mellom slagg med grønn og grå farge. Bildene til venstre er tatt i stereomikroskop med en målestokk på 1 mm, mens bildene til høyre er fra EPMA-analysen med en forstørrelse på 200x. Bilde a) viser et eksempel på at større og færre SiC partikler gjør slagget mer grålig. Bildet b) viser et eksempel på at små SiC partikler bidrar til en grønnlig farge på slagget	75

5.8	Eksempelet viser prøve <i>F-16.1</i> som har en veldig markant grønn farge på slagget. Bildet til venstre viser prøven avbildet med stereomikro- skop med en målestokk på 1 mm, mens bildet til høyre visertilhørende EPMA-bilde med forstørrelse 200x. De blå pilene er ikke bekreftet kje- misk, men antatt i forhold til tidligere studier. Den røde pilen viser hvor slagget har blitt analysert.	. 76
5.9	Bildet illustrerer hvordan det ureagerte materialet og kondensatet kan ha kommet ut av tappehullet uten å komme i kontakt med høye temperaturer i kratersonen.	. 77
5.10	Bildene viser en sammenligning av funn av karbonmateriale i det- te forsøket og Jusnes sitt. Til venstre vises et SEM-EDS-bilde av prøve $F-2.1$ med en forstørrelse på 100x, og til høyre vises en av prøvene tilhørende Jusnes sitt forsøk under en EPMA-analyse med en forstørrelse på 200x. Karbonmaterialet ser ut til å være relativt likt, noe som kan skyldes tilstedeværelsen av ureagert koks eller kull på bakrunn av et det er et porøst materiale [37]	. 80
5.11	Bildet til venstre viser delprøve <i>S-10.1</i> tatt i SEM med en forstørrelse på 100x. Bildet til høyre er fra Folstad sine undersøkelse av FeSi- slagg fra Finnfjord AS. Bildet er tatt med 200x forstørrelse under en EPMA-analyse. Hun konkluderte med funn av karbon som stammet fra stampemasse [17] [35].	. 81
5.12	Bildeanalysen av prøve F-6.1	82
C.1	Bildet viser slaggprøve S-1	V
C.2	Bildene viser delprøve <i>S-1.1</i> . Bildet øverst til venstre er tatt i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.	V
C.3	Bildene viser delprøve <i>S-1.2.</i> Bildet øverst til venstre er avbildet i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt i en SEM-EDS-analyse av prøven.	VI
C.4	Bildet viser slaggprøve F-2.	VII
C.5	Bildene viser delprøve F -2.1. Bildet øverst til venstre er avbildet i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.	. VII
C.6	Bildene viser delprøve F -2.2. Bildet øverst til venstre er avbildet i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.	. VIII
C.7	Bildet viser slaggprøve S-3	IX
C.8	Bildene viser delprøve S-3.1. Bildet øverst til venstre er avbildet i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.	IX

C.9	Bildene viser delprøve S-3.2. Bildet øverst til venstre er avbildet i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.	
C.10	Bildet til venstre viser slaggprøve $B-4$ sammen med de tilhørende delprøvene $B-4.1$ og $B-4.2$, innstøpt i epoksy XI	
C.11	Bildene viser delprøve <i>B-4.1</i> . Bildet øverst til venstre er avbildet i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.	
C.12	Bildene viser delprøve <i>B-4.2</i> . Bildet øverst til venstre er avbildet i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.	
C.13	Bildet til venstre viser slaggprøve F -5, samt de tilhørende delprøvene F -5.1 og F -5.2, innstøpt i epoksy	
C.14	Bildene viser delprøve <i>F-5.1</i> . Bildet øverst til venstre er avbildet i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.	
C.15	Bildene viser delprøve F -5.2. Bildet øverst til venstre er tatt i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven	
C.16	Bildet til venstre viser slaggprøve F-6 sammen med den innstøpte delprøven F-6.1XV	
C.17	Bildene viser delprøve <i>F-6.1</i> . Bildet øverst til venstre er tatt i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven	
C.18	Bildet viser slaggprøve <i>FM-7</i> sammen med den innstøpte delprøven <i>FM-7.1</i>	
C.19	Bildene viser delprøve <i>FM-7.1</i> . Bildet øverst er tatt i et stereomik- roskop, mens bildene under er tatt under en SEM-EDS-analyse av delprøven	
C.20	Bildet viser slaggprøve $S\text{-}8$ sammen med den innstøpte delprøven S-8.1.XVI	Ι
C.21	Bildene viser delprøve <i>S-8.1</i> . Bildet øverst til venstre er tatt i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven	I
C.22	Bildet viser slaggprøve $F-9$ sammen med den innstøpte delprøven $F-9.1$.XVI	Π
C.23	Bildene viser delprøve <i>F-9.1</i> . Bildet øverst til venstre er tatt i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven	II

C.24 Bildet viser slaggprøve $S-10$ sammen med den innstøpte delprøven $S-10.1.$
C.25 Bildene viser delprøve <i>S-10.1</i> . Bildet øverst til venstre er tatt i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven
C.26 Bildet viser slaggprøve $F-11$ sammen med den innstøpte delprøven $F-11.1XX$
C.27 Bildene viser delprøve <i>F-11.1</i> . Bildet øverst til venstre er tatt i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven
C.28 Bildet viser slaggprøve <i>S-12</i> samt delprøvene <i>S-12.1</i> og <i>S-12.2</i> , innstøpt i epoksy
C.29 Bildene viser delprøve <i>S-12.1</i> . Bildet øverst til venstre er tatt i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven
C.30 Bildene viser delprøve <i>S-12.2</i> . Bildet øverst til venstre er tatt i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven
C.31 Bildene viser prøve S-13 (1), som består av to delprøver: S-13.1 (1) og S-13.2 (1). \ldots XXIV
C.32 Bildene viser prøve S-13 (2), som består av to delprøver: S-13.1 (2) og S-13.2 (2). $\ldots \ldots XXV$
C.33 Bildene viser prøve F-14, som består av to delprøver: F-14.1 og F-14.2.XXVI
C.34 Bildene viser prøve $S\text{-}15,$ som består av to delprøver: S-15.1 og S-15.2.XXVII
C.35 Bildene viser prøve F-16, som består av to delprøver: F-16.1 og F-16.2.XXVIII
C.36 Bildene viser prøve $S{\text-}17\!,$ som består av to delprøver: $S{\text-}17\!.1$ og $S{\text-}17\!.2\!.{\rm XXIX}$
C.37 Bildene viser prøve $F\mathchar`-18,$ som består av to delprøver: $F\mathchar`-18.1$ og $F\mathchar`-18.2.XXX$
C.38 Bildene viser prøve $S\text{-}19,$ som består av to delprøver: S-19.1 og S-19.2.XXXI
C.39 Bildene viser prøve $F-20$, som består av tre delprøver: $F-20.1$, $F-20.2$ og $F-20.3$.
C.40 Bildene viser prøve S-21, som består av to delprøver: s-21.1 og S- 21.2. Analyse av delprøve S-21.1 ble ikke utført, ettersom det manglet områder med slagg. Det ble imidlertid identifisert betydelige mengder kondensat og SiO ₂
C.41 Bildene viser prøve F -22, som består av tre delprøver: F -22.1, F -22.2 og F -22.3

xix

C.42	2 Bildene viser prøve S-23, som består av to delprøver: S-23.1 og S-23.2	2.XXXV
C.43	Bildene viser prøve F -24 som hadde én delprøve, F -24.1	XXXVI
C.44	Bildene viser prøve S-25 som består av én delprøve, S-25.1. Denne delprøven ble utelatt fra EPMA-analysene på grunn av store mengder Si-metall og SiO ₂ . Hvis en ser på hovedprøven, så er denne ca. 1 cm. Denne prøven ble derfor ikke knust når den skulle støpes inn i epoksy, og kan dermed antas at den ikke innholder slagg, siden det ikke ble funnet i analysen.	XXXVII
C.45	b Bildene viser prøve $F-26$ som bestod av to delprøver: $F-26.1$ og $F-26.2$. Delprøve $F-26.1$ inneholdt store mengder Si-metall, og ble derfor tatt to bilder av i de interessante områdene hvor slagget befant seg.	XXXVIII
E.1	Områdeanalyse 300 av prøve nummer <i>S-10.1</i> , som bekrefter funn av karbon	XL
E.2	Analyser fra EDS for punktene 301 til 304 bekrefter forekomsten av ureagert karbonmateriale.	XLI
E.3	EDS-analyse av prøve F -9.1 a) viser område 268, b) viser område 270 og C) viser punkt 267. Alle analysene viser funn av Si-SiO ₂ (brunt-kondensat).	XLII
E.4	EDS-analyse av prøve FM -7.1 bekrefter funn av ureagert kvarts. a) viser område 152 og b) punkt 155. Begge analysene identifiserer til- stedeværelsen av SiO ₂ samt urenheter.	XLIII
E.5	EDS-analyse av prøve F -5.1 a) viser punkt 757, b) viser punkt 766 og C) viser punkt 771. Alle analysene viser funn av SiC.	XLIV
E.6	EDS-analyser fra punkt 27-29 og punkt 33 som bekrefter funn av Ka på litt over én vektprosent i prøve S -8.1.	XLV
E.7	Punkt 272 bekrefter funn av FeSi med høy Fe prosent i prøve $F\mathchar`-9.1$.	XLVI
E.8	EDS-analyse av prøve F -11.1 som bekrefter finn av FeSi. a) viser punkt 336, b) viser punkt 341 og C) viser punkt 351. Punkt 351 og 341 viser funn av FeSi, mens punkt 336 indikerer små mengder Mg.	XLVII
E.9	EDS-analyse fra prøve <i>S-12.1</i> indikerte små funn av Na i to punkter i prøven. a) viser punkt 469 og b) vier punkt 470	XLVIII
E.10	EDS-analyse fra prøve <i>S-12.2</i> indikerte funn av betydelige mengder Fe og Ti i ett punkt som var i næreheten av noe som ble antatt til å være ureagert karbon. a) viser punkt 425 og b) 426. Punktene overlappet, men viser litt forskjellige resultater.	XLVIII
F.1	Bildeanalysen av prøve S-1.1	XLIX
F.2	Bildeanalysen av prøve S-1.2	XLIX

F.3	Bildeanalysen av prøve	F-2.1			•		•	•			•		•	•		•	•	. 2	XLIX	
F.4	Bildeanalysen av prøve	F-2.2	•		•		•				•			•				. 2	XLIX	
F.5	Bildeanalysen av prøve	S-3.1			•		•				•			•					\mathbf{L}	
F.6	Bildeanalysen av prøve	S-3.2	•		•	•	•			•	•			•				•	\mathbf{L}	
F.7	Bildeanalysen av prøve	B-4.1		•		•	•				•		•	•	•	•			L	
F.8	Bildeanalysen av prøve	B-4.2	•	•	•	•	•				•			•		•			L	
F.9	Bildeanalysen av prøve	F-5.1		•		•	•				•		•	•	•	•			LI	
F.10	Bildeanalysen av prøve	F-5.2	•	•	•	•	•				•			•		•			LI	
F.11	Bildeanalysen av prøve	F-6.1		•		•	•				•		•	•	•	•			LI	
F.12	Bildeanalysen av prøve	FM-7.1	[•	•	•				•			•		•			LI	
F.13	Bildeanalysen av prøve	S-8.1	•		•	•	•							•		•		•	LII	
F.14	Bildeanalysen av prøve	F-9.1	•		•	•	•			•				•				. 1	LII	
F.15	Bildeanalysen av prøve	S-10.1	•		•	•	•							•		•		•	LII	
F.16	Bildeanalysen av prøve	F-11.1			•	•	•				•			•				. 1	LII	
F.17	Bildeanalysen av prøve	S-12.1	•		•	•	•			•	•			•				. I	LIII	
F.18	Bildeanalysen av prøve	S-12.2																. I	LIII	

Tabeller

3.1	Tabellen viser hvordan navnsettingsystemet er organisert	27
3.2	Tabellen viser slipe- og poleringsprogrammet som ble benyttet på alle slaggprøvene	29
4.1	Bakgrunnsinformasjon om alle slaggprøvene som ble tatt under prøvetaki Fra venstre: prøvens ID, datoen prøven ble tatt på, hvilket tappehull som var i bruk, tappeanalyse til metallet, rapportert temperatur i øse og verktøyet som ble benyttet for å samle prøven. Verdiene markert med rødt indikerer unormalt lave tall, mens blått representerer høye verdier.	ngsperioden. 35
4.2	Resultater fra SEM-EDS analysene av slagg-samensetningene fra de første 18 prøvene som ble tatt. Fra prøve $S-1$ til og med $S-12$. Det ble tatt flere punkt- og områdeanalyser av de mest representative slaggområdene av hver prøve. Resultatet består av et gjennomsnitt av flere generelle slaggsoner innad i prøven. Likvidustemperaturene er lest fra fasediagrammet vist i <i>Figur 2.8</i> sammen med mineralfasene. Viskositetsverdiene er lest av fra <i>Figur 2.11</i>	37
4.3	Slaggfasene fra prøve $S-13$ til og med $F-26$, ble analysert i EPMA ved bruk av WDS-detektorer. Resultatene presenteres som gjennomsnitts- verdier fra tre målepunkter i homogene områder av slagget. Verdiene er uttrykt i vekt%.	41
4.4	Beregninger fra EPMA-analysen som viser forholdstallet mellom CaO og Al ₂ O ₃ i prøvene, den tilhørende likvidustemperturen og mineralfasen til sammensetningen, og tilslutt vises tappinger mellom prøvene fra første prøvetaking. Viskositetsverdiene er lest av fra <i>Figur 2.11</i> .	42
4.5	EDS-punkt/område verdiene i vekt% til prøve $S\text{-}8.1$	60
4.6	EDS-punktverdien i vekt% til prøve $F\text{-}9.1$	61
4.7	EDS-punktverdiene i vekt% til prøve $F\text{-}11.1.$	62
4.8	EDS-punktverdiene i vekt% til prøve $S-12.1.$	63
4.9	EDS-punktverdiene i vekt% til prøve $S-12.2.$	63
4.10	Resultatene av bildeanalysene. Her vist med fargene og prosentan- delene av hver fase. Fargene er sortert etter synkende rekkefølge fra øverst til nederst og hvis en fase hadde flere farger så ble det også sor- tert etter stigende rekkefølge til venstre. Alle fargene er den samme HEX-kodefargen som kom fra analysen	65

A.1	Sammenligningen av Kamfjord og Myrhaugs studier om massebalan-		
	sen i silisiumovnen gir innsikt i hva en kan forvente av spormateriale		
	i slagg/metall-fase. Kamfjord samlet data fra en Si-ovn over 2 dager		
	(2012), mens Myrhaug samlet data fra en FeSi-ovn (2003). Tabellen		
	er fra [43]	Ι	

C.1 Bakgrunns informasjon om alle slaggprøvene som ble tatt under prøve perioden. IV

Nomenklatur

Bokstav	Betydning
(g), (l), (s)	Aggregattilstanden til reaktanter eller produkter (gas), (liquid), (solid)
\underline{X}	Oppløst stoff
G	Gibbs energi [J/mol]
Н	Entalpi [J/mol]
Т	Absolutt temperatur [K]
S	Entropi $[J/(mol \cdot K)]$
η	Viskositet [Pa· s]
η_0	Frekvensfaktor eller pre-eksponentiell faktor $[{\rm Pa}\cdot\ {\rm s}]$
E_{η}	Aktiveringsenergi [J/mol]
R	Universal gasskonstant (8,31446 $[J/(mol\cdot K)])$
η_e	Effektive viskositeten [Pa \cdot s]
Φ	Volumfraksjon av faste partikler [-]
ho	Tetthet $[g/cm^3]$
$\sum X$	Summen av X_n
\mathbf{X}_i	Molfraksjon av komponent i [-]
М	Molarmasse [g/mol]
V_m	Molar volum $[cm^3/mol]$
\mathbf{P}_i	Partialtrykk [bar]
μm	Mikrometer, måleenhet for pratikkelstørrelse
MW	Mega watt, energinotasjon/størrelse
Ν	Newton, måleenhet for kraft

Forkortelse	Norsk betydning	Engelsk betydning							
SAF	Lysbueovn	(submerged arc furnace)							
MG-Si	Metallurgisk silisium	(metallurgical grade silicon)							
SoG-Si	Solcellesilisium	(Solar Grade Silicon)							
EG-Si	Elektrisk silisium	(Electronic-grade silicon)							
SEM	Skanningselektronmikroskop	(scanning electron microscope)							
EDS	Energidispersiv røntgenspektroskopi	(energy dispersive X-ray spec- troscopy)							
SE	Sekundær elektroner	(secondary electrons)							
EPMA	Elektronprobe mikroanalyse	(electron micro probe analyzer)							
WDS	Bølgelengdedispersiv røntgenspektrometer	(wavelength dispersive spec- troscopy)							
ZAF-korreksjon	Atomnummer røntgenabsorpsjon sekundær fluorescens -korreksjon	(Atomic number X-ray absorp- tion secondary fuorescence)							
AMCA		(Automated Metal Cleanliness Analyzer)							
TIFF		(Tag Image File Format)							
XRD	Røntgendiffraksjon	(X-ray diffraction)							
ICP-MS	Induktivt koblet plasmamasse- spektrometri	(Inductively coupled plasma mass spectrometry)							

Kapittel 1

1 Innledning

Silisium er det nest vanligste elementet i jordskorpen, og det anslås å utgjøre omtrent 27,7 vektprosent av jordskorpen. Det klassifiseres som et halvmetall på grunn av sine begrensede ledningsevner for strøm, samt hvordan det reagerer med ikke-metalliske elementer. På grunn av de elektriske egenskaper spiller silisium en viktig rolle som halvleder, og er derfor viktig i elektronikkindustrien. I tillegg til halvleder, brukes silisium som legeringselement i andre metaller og som råmaterial i produksjon av silikon [1]. Silisium kan grovt sett deles inn i tre hovedkategorier: metallurgisk-silisium (MG-Si), solcelle-silisium (SoG-Si) og elektrisk-silisium (EG-Si). Denne rapporten fokuserer på tappeslagget fra metallurgisk silisium, altså slagget fra primærproduksjonen.

Målet med denne oppgaven er å utvide kunnskapen om tappeslagg fra primærproduksjonen av metallurgisk silisium. Problemstillingene denne oppgaven skal ta for seg er:

- Hva er den kjemiske sammensetningen og variasjonen av industrielt tappeslagg fra silisiumsproduksjon over en tidsperiode?
- Er det forskjell på analysene av prøvene tatt direkte fra ovnen i flytende fase og størknet slagg tatt fra enden av tapperennen?

For å svare på disse problemstillingene blir det tatt i bruk flere ulike analysemetoder. Metodene som blir benyttet er skanningelektronmikroskop (SEM) med energidispersiv spektroskopi (EDS), elektronprobe mikroanalyse (EPMA) med bølgelengdedispersiv røntgenspektroskopi (WDS) og bildeanalyse med bruk av EDS data. Bildeanalysen utført i denne studien har ikke tidligere vært anvendt på silisiumslagg. Derfor inkluderer oppgaven også en vurdering av metodens anvendelse for å analysere variasjoner i silisiumslagg.

Bakgrunn for oppgave

Oppgaven var tilknyttet forskningsprosjektet "Recursive" som ble finansiert av Norges forskningsråd. "Recursive" var et samarbeidsprosjekt mellom norsk industri innenfor silisium og ferrosilisium produksjon. Samarbeidspartnerne var NTNU og SINTEF for forskning, sammen med bedriftene Elkem, Wacker og Finnfjord. Oppgaven kommer fra et ønske om å forbedre kontrollen på prosessene for produksjon for silisium og ferrosilisium. Hovedmålet var å redusere energiforbruket og CO_2 -utslippet ved å forbedre kunnskapen om materialene og prosessene som inngår i produksjonsprosessen. I denne oppgaven er aktørene NTNU og Elkem involvert.

Kapittel 2

2 Teori

2.1 Silisium produksjon

Dette kapittelet skal gi bakgrunnsteori som er relevant for prosjektet. Dette inkluderer generelt om silisiumproduksjonen, slagget fra prosessen og tidligere relevant arbeid.

2.1.1 Generelt om prosessen

Metallurgisk silisium fremstilles gjennom en karbotermisk reduksjon av kvarts, ved hjelp av elektroder som leverer energi. Lysbuen som genereres er så varm at det oppnår en estimert temperatur på over 2000°C [2]. Nettoreaksjonen til prosessen er vist i *Likning 2.1*, hvor kvarts (SiO₂) reduseres med karbon (C) og danner silisium (Si) og karbonmonoksid (CO).

$$SiO_{2(S)} + 2C_{(S)} = Si_{(l)} + 2CO_{(g)}$$
(2.1)

Råvarene som anvendes i prosessen omfatter karbon i ulike former som kull, koks, trekull og treflis. Samt kvarts og en mindre mengde fluks [3]. En mer detaljert beskrivelse av råvarene gis i *Kapittel 2.2*.

Reaksjonene skjer i en elektrisk lysbueovn (SAF). De vanligste ovnene er tre-faset med vekselstrøm. Ovnene har vanligvis en diameter mellom 5 til 11 meter med en høyde fra 3 til 5 meter, og kan variere med kapasitet på mindre enn 10 MW for små ovner, til over 40 MW for store ovner [2]. Reaksjonene som finner sted i ovnen blir forklart mer utdypende i *Kapittel 2.3*. Det flytende metallet tappes ut gjennom "tappehullene" i bunnen av ovnen. Deretter raffineres det i ildfaste øser før det til slutt støpes ut. Avgassen fra prosessen ledes gjennom filtre for å filtrere ut silikastøv (SiO₂). Silikastøvet blir solgt som et biprodukt av prosessen [2]. I tillegg genererer noen verk elektrisitet fra den varme avgassen via en dampkjele og turbin. Forløpet til en typisk silisiumprosess er illustrert i *Figur 2.1*.



Figur 2.1: Flytskjema av en typisk silisiumprosess [2] [3].

2.2 Råvarer og urenheter

Selv om silisiumprosessen tidligere ofte blir beskrevet som en "slaggfri prosess", viser erfaringer at dette ikke stemmer. Urenheter fra råmaterialer, flukser og elektroder bidrar til dannelsen av slagg. Dette skyldes ufullstendig reduksjoner i ovnen. Valget av råmaterialer spiller derfor en avgjørende rolle for kvaliteten på sluttproduktet [2].

Underkapitlene vil gå i dybden på de forskjellige materialene som inngår i produksjon av MG-Si og belyse kildene til urenhetene. Myrhaug (2003) og Kamfjord (2012) gjennomførte studier som undersøkte massebalansen i prosessen. En oppsummering av Myrhaug og Kamfjord sine funn er presentert i *Vedlegg A*, *Tabell A.1*. Tabellen gir innsikt i fordelingen av ulike komponenter, og viser hva som typisk forventes å ende opp i metall-/slaggfase, silikastøvet og avgassen. De mest betydningsfulle urenheter for slagg annet en oksidene til Si, Ca og Al, er jern (Fe) magnesium (Mg), kalium (K) og natrium (Na) [4].

Næss (2014) gjorde et videre studie på distribuering av grunnstoffer mellom metall, avgass og slagg under øse raffinering. Resultatet er illustrert i *Figur 2.2.* Deler av slagget stammer fra det raffinerte metallet i øsa etter at utgravingen er fullført. Dette gir en bedre oversikt over fordelingen av grunnstoffene. Fra denne undersøkelsen ble det funnet at grunnstoffene som Ca, Al, litium (Li), beryllium (Be), barium (Ba), strontium (Sr) og ytterbium (Yb), er vanlig å finne i slagget etterraffinering av Si-metallet [5].



Figur 2.2: Grunnstoffdistribuering mellom det ferdig raffinerte Si-metallet, slagget og avgassen. Verdiene er oppgitt i vekt% [6].

2.2.1 Kvarts

I produksjonen av silisium anvendes både kvarts og kvartsitt som kilder til SiO₂. Vanligvis foretrekkes kvarts over kvartsitt på grunn av et høyere renhetsnivå [2]. Ved valg av SiO₂-kilde er det essensielt å ta hensyn til flere faktorer, ikke bare renheten, men også kornstørrelse og mekanisk styrke. Kvartsens termiske egenskaper spiller en avgjørende rolle, ettersom de påvirker strømmen av gass gjennom råmaterialene under produksjonsprosessen. Kvarts mykner og blir klebrig og svært viskøst før den når smeltepunktet, noe som påvirker ovnens permeabilitet [7]. I tillegg er størrelen til kvartsen en viktig parameter for permeabiliteten. Lav mekanisk styrke gir finkornede materialer, noe som tetter materialmiksen og skaper problemer for reduksjonsprosessene [2].

Industriell kvarts inneholder som regel oksidene til Al, Fe, Ca, Na, K, fosfor (P), mangan (Mn), nikkel (Ni) og Mg som de vanligste forurensingene [8]. Disse grunnstoffene regnes som vanlige sporstoffer i kvarts, med konsentrasjoner på opptil 0,5 [7]. Andre stoffer som kan forekomme er titan (Ti) og bor (B). Graden av forurensning varierer med konsentrasjon av silisiumdioksid [8]. Smeltepunkts-temperaturen til ren kvarts er 1713°C [9]. Det faktiske smeltepunktet varierer imidlertid avhengig av mengden urenheter i kvartsen [8]. Et lavere smeltepunkt for kvarts fører også til økt mengde slagg. Dette skyldes en kjemisk ubalanse i ovnen [2].

2.2.2 Karbon

Det finnes flere forskjellige typer karbonkilder, men grovt sett kan de deles inn i to grupper: fossilt karbon (kull, koks, metallurgisk-koks og petroleum-koks) og biokarbon (treflis og trekull). Valg av mengde karbon og karbontype varierer med forskjellige parametere som karbonbalanse, silisiummonoksid (SiO) reaktivitet, elektrisk motstand, porøsitet, mekanisk- og termisk-robusthet, overflatearealets størrelse og mengden av forurensing. De vanligste forurensingene i karbon-holdige materialer er: Si, Al, Ca, Ti, Fe, B og svovel (S) [2] [10].

Valget av karbonmaterialer i materialmiksen er essensielt, både for prosesskontroll og for reduksjon av miljøutslipp. For eksempel, ved en blåsete ovn der en produserer store mengder silikastøv, kan bruken av koks reduseres til fordel for treflis for å øke permeabiliteten i ovnen [11]. Når det gjelder miljøhensyn, kan erstatning av koks med et mer miljøvennlig karbonmateriale, slik som biokarbon, bidra til å redusere utslippene av fossilt CO_2 . Størrelsen på karbonmaterialene varierer fra 1 mm og til 30 mm. Små partikler er lette og kan derfor ende opp i avgassen, noe som forstyrrer karbonbalansen i ovnen ved å skape et underskudd. Dette er uønsket i produksjonsprosessen, da det fører til vanskeligheter i drift av elektrodene og avvik i reaksjonsbalansen [2].

2.2.3 Fluks

Kalsiumoksid (CaO) i form av kalkstein (CaCO₃) er en vanlig fluks som brukes i silisiumprosessen. Tilsetting av disse basiske materialene forbedrer slaggets kjemiske sammensetning, viskositet og senker smeltepunktet. Dette bidrar til effektiv drift av ovnen og øker utbyttet av silisium, og senker dermed sjansen for akkumulering ved at slagget blir mindre viskøst og flyter lettere ut ved tapping [2] [11].

2.3 Reaksjoner inne i ovnen

2.3.1 Temperatursoner i ovnen

Gjennom utgravinger har det vært mulig å estimere hvor reaksjonene finner sted inne i ovnen. Dette ble gjort ved å se på hvilken tilstand materialene har i forskjellige områder. Råvaremiksen blir introdusert ved ovnstoppen og er nær romtemperatur før det raskt varmes opp ved kontakt med ovnens overflate. Generelt kan ovnen inndeles i to temperatursoner, som illustrert i *Figur 2.3*. Det lavere temperaturområdet, lokalisert ved ovnens øvre del, varierer fra 1300°C til 1900°C. Hvis en ser på reaksjonene som skjer i dette området, er hovedreaksjonene eksoterme og skaper dermed varme. Det høyeste temperaturområdet, som er selve reaksjonsområdet, befinner seg nær elektrodespissene og kan oppnå temperaturer på rundt 2000°C [2] [12]. Det er i dette området reduksjonen skjer, og hovedreaksjonene her er endoterme. I realiteten finnes det ikke én fast temperatursone, men heller en gradvis økning i temperatur nedover i ovnen [13].


Figur 2.3: Overblikk over prosessen som viser kald- og varm-sonene i ovnen med de tilhørende reaksjonene. Entalpiverdiene indikerer at reaksjonene er eksoterme i den kalde sonen, mens de er endoterme i den varme sonen. Verdiene er hentet fra HSC Chemistry 9 [14]

2.3.2 Tidligere utgravinger

Tidligere utgravninger av ovner har gitt innsikt om hvor de forskjellige reaksjonene skjer i ovnen, både kjemisk og fysisk. Dette gir verdifull informasjon om hvordan materialene transformeres på ulike stadier av produksjonsprosessen, og hjelper til med å forstå hvordan ovnens design og driftsparametere påvirker disse prosessene. Ved å identifisere de spesifikke områdene der ulike reaksjoner finner sted, er det mulig å optimalisere ovnens effektivitet og produktkvalitet. *Figur 2.4* illustrer utgravinger fra tre forskjellige ovner [15]. Utgravingene viser tydelige variasjoner mellom ovnene, som er avhengig av materialenes sammensetning og de anvendte ovnsparametrene under prosessen.



Figur 2.4: Resultatet av utgravinger fra tre forskjellige ovner: a) Wacker, ovn 1 b) Elkem Thamshavn c) Wacker, ovn 4. Utgravingene gir bilde på hvor i ovnen en kan forvente å finne de forskjellige reaksjonsonene i prosessen [16]

Som en kan se på *Figur 2.4* har slagget en tendens til å akkumulere i de inaktive sonene av ovnen. Med dette menes kantene hvor det ikke er høye nok temperaturer til å smelte ut slagget. Dette gjelder veggene av ovnen, og av og til helt opp til ovnstoppen, og noen ganger dannes det et tykt lag med slagg i bunnen av ovnen hvor metallet må strømme igjennom for å komme til tappehullet [17].

2.3.3 Kondensater

Et tverrsnitt av en seksjon i ovnen er illustrert i *Figur 2.5.* Her observeres en elektrode og områdene hvor en kan forvente de forskjellige reaksjonene i ovnen. Det hvite området rundt elektroden representerer et hulrom. Hulrommet dannes på grunn av en brodannelse forårsaket av kondensater, som hindrer masse-gjennomtrenging nedover i ovnen. Primært observeres to varianter av kondensater: brun- og hvitt kondensat [17]. Kondensatene fungerer som et lim mellom massene, og kan derfor skape problemer for prosessen ved opphopning og ujevn materialflyt. Reaksjonsmekanismen skiller silisiumprosessen fra andre metallurgiske prosesser.

Hvitt kondensat, dannet via *Likning 2.2*, finnes typisk i øvre deler av ovnen. Hvitt kondensat er i hovedsak en blanding av SiO_2 og silisiumkarbid (SiC). Broggi [18] utførte studier på kondensater fra silisiumprosessen i en "lukket grafittrør".

Forsøket viste at fargen på kondensatet avhenger av sammensetningen, mens temperaturen styrer hvilke kondensatet som dannes og hvilken fargenyanse kondensatet har. I temperaturområdet 900–1500°C vises kondensatet med en blålig farge. Når temperaturen øker til mellom 1275–1800°C, kan kondensatet ha en grålig farge. Samtidig kan kondensatet mellom 910–1800°C også fremstå som hvitt. Hvitt kondensat ble dannet ved et partialtrykk (p_{SiO}) mellom 0,53-0,99, under forsøket som ble gjennomført i et pilotanlegg [18].

$$3SiO_{(g)} + CO_{(g)} = 2SiO_{2(s,l)} + SiC_{(s)}$$
(2.2)

Brunt-kondensat, beskrevet i Likning 2.3, utmerker seg med sin brunlige farge. Brunt-kondensat inneholder Si-sfærer innkapslet i en SiO₂-matriks. Kondensatet ble dannet ved en temperatur mellom 1400-1810°C og p_{SiO} mellom 0,58-0,99. Fargen kan fremstå som mørkere dersom det er dannet ved høyere temperaturer. Dette er på grunn av at Si-sfærene er større. [18]. Ved langvarig oppvarming av brunt-kondensat, vil Si-metall etterhvert smelte ut av kondensatet, og det resulterer i et porøst grått lag av porøs silika.

$$2SiO_{(g)} = Si_{(s,l)} + SiO_{2(s,l)}$$
(2.3)

Det er essensielt å forstå at resultater på pilotskala kan avvike betydelig fra industrielle forhold. For eksempel, en industriell Si-ovn kan ikke oppnå like høye SiO-partielltrykk som observert i pilotskalen. Dette skyldes at gassammensetningen ikke kan styres like enkelt i en industriell ovn som i pilotskala. I en industriell prosess vil SiO-trykket være opp mot 0,5 bar i kratersonen, og synker etterhvert som gassen stiger opp i råvarene og her reagere med SiC, C eller kondenserer. I en industriovn skjer kondenseringen langsommere, med et SiO-trykk på omtrent $p_{SiO} = 0,05-0,10$ [18].

Alle kondensattypene er med på å senke permeabiliteten i ovnen. Spesielt hvitt kondensat, som en kan finne i øvre deler av ovnen. Dannelsen av dette kondensatet, ofte kalt stake-skorpe, kan forhindre at reaktive materialer når ned i krateret. En overflod av denne skorpen bidrar til økt trykk inne i ovnen. Dette utgjør en utfordring for tappeoperasjoner, ettersom økt trykk gir mer tappegass. Utgravingene har vist at ved tetting av ovnen dannes det kanaler for gassgjennomstrømning, noe som fører til tap av Si-utbytte. En har også sett at brunt kondensat har en tendens til å akkumulere seg rundt tappehullene og i de inaktive sonene. For kondensat som faller ned i kratersonen blir det antatt at Si smelter ut og SiO₂ reagerer som normalt [15] [17].



Figur 2.5: Illustrasjonen viser et tverrsnitt av en silisiumovn, hvor det er gjennomført estimater på lokaliseringen av slagg, SiC og kondensater. Disse estimatene er basert på tidligere utgravinger fra flere norske silisium- og ferrosilisiumovner. Det må understrekes at dette er et generalisert sammendrag og at variasjoner kan forekomme ettersom ikke alle ovner er identiske [2] [19] [20] [21].

2.3.4 Si-C-O-systemet

Det er mange delreaksjoner som inngår i ovnen. Dette delkapittelet vil hovedsakelig konsentrere seg om de primære reaksjonene som finner sted i de forskjellige temperatursonene i ovnen.

Råmaterialene tilsettes i ovnen, hvor de reagerer med prosessgassene SiO med CO, som dannes nær ovnens krater. I henhold til *Likning 2.4*, reagerer SiO-gassen og C og danner SiC samt CO. Denne reaksjonen er muliggjort på grunn av karbonmaterialets porøsitet, som tillater SiO-gassen å diffundere inn i materialet. Dette fører til dannelsen av et porøst SiC-lag som dekker karbonmaterialet. Ettersom SiC-laget vokser, avtar diffusjonshastigheten. Dette resulterer i dannelsen av en SiC-skorpe i kraterområdet. SiO-gassen vil etterhvert reagere med SiC og danne Si-metall og CO-gass. Dette er vist i *Likning 2.5* [2].

$$SiO_{(q)} + 2C_{(s)} = SiC_{(s)} + CO_{(q)}$$
(2.4)

$$SiO_{(g)} + SiC_{(s)} + = 2Si_{(l)} + CO_{(g)}$$
(2.5)

Deler av overskuddet av SiO kondenseres til hvitt- og brunt-kondensat, som forklart tidligere kapittel, og vist i *Likning 2.2 og 2.3*. Dette er eksoterme reaksjoner, som øker varmen i den kalde sonen av ovnen. Den resterende SiO-gassen vil forbrenne i ovnstoppen til silikastøv, vist i *Likning 2.6* [2].

$$2SiO_{(g)} + O_2(g) = 2SiO_2(s) \tag{2.6}$$

I høytemperatursonen av ovnen, genereres det varme gjennom en elektrisk lysbue fra elektrodene, en prosess som er avgjørende for å drive de svært endoterme reaksjonene. Dette er illustrert i *Figur 2.3 og 2.5*. Dannelsen av SiO-gass skjer gjennom reaksjoner mellom enten SiO₂ og SiC, eller SiO₂ og Si, som er beskrevet i *Likning 2.7* og *Likning 2.8*. Den endelige og avgjørende reaksjonen i denne prosessen er vist i *Likning 2.5*, hvor Si-metall dannes fra en reaksjon mellom SiC og SiO-gass. Dette antas å være hovedreaksjonene i kratersonen [2].

$$Si_{(l)} + SiO_{2(s,l)} = 2SiO_{(g)}$$
(2.7)

$$2SiO_{2(s,l)} + SiC_{(s)} = 3SiO_{(g)} + CO_{(g)}$$
(2.8)

I ettertid har det kommet frem at reaksjonen av brunt-kondensat, som beskrevet i Likning 2.3, er viktigere enn tidligere antatt [13]. Det anslås at opp til 10% av det totalt produserte silisium kommer fra brunt-kondensat, som skiller seg ut ved høye temperaturer (1500 - 1800°C) [22]. Etterfulgt av at lysbuene treffer SiC-skorpen og danner SiO-gass og Si-metall, dette skjer i kantene av krateret ved ca. 1800°C [13]. Hovedreaksjonene i ovnen er oppsummert i *Figur 2.3*, hvor de kalde og varme sonene er illustrert sammen med deres respektive reaksjoner.

Figur 2.6 illustrerer de grunnleggende reaksjonene ved hjelp av en graf som representerer likevektstrykket for SiO-gass i forhold til temperaturen. Denne figuren indikerer at minimumstemperaturen for silisiumproduksjon er 1811°C, forutsatt at aktiviteten til silisium er lik én. Dette betyr at hvis en øker temperauren, kan en produsere silisium, ved et lavere SiO-trykk. Det er vanligvis uønsket for reaksjonen å gå i motsatt retning, der produksjon av silikastøv forekommer istedenfor Si-utbytte. Derfor er temperaturen kritsik for å dannelse av Si-metall. Dersom temperaturen er under, kan dannelsen av slagg og SiO-gass forekomme istedenfor [2].



Figur 2.6: Grafen viser likevektstrykket for SiO og forklarer hvilke reaksjoner som kan forventes basert på ulike kombinasjoner av temperatur og trykk. [23]. De røde linjene indikerer likevektstrykket til SiO i en industriell ovn under forutsetning av kjemisk likevekt.

2.3.5 Akkumulering

Akkumulering refererer til den uønskede oppsamlingen av materialer i ovnen, slik som slagg, SiC og Si-metall. Dette fenomenet kan spores tilbake til tre primære årsaker [2]:

- Ufullstendige reaksjoner som danner slagg.
- Overproduksjon av SiC, som gir en blanding av SiC og Si i bunnen av ovnen.
- Sintret materialmiks i øvre del av ovnen som senker permeabilitet, og dermed øker trykket, og forhindrer råvarer å komme ned i reaksjonsområdet.

Å kontrollere mengden materialer i ovnen er avgjørende for å sikre effektiv produksjon. Gitt de høye temperaturene, den kompakte materialmassen og det aggressive kjemiske miljøet, er direkte visuell inspeksjon av ovnens indre både utfordrende og nesten umulig. Det har tidligere blitt gjort forsøk med "pinhole"-metoder for å observere innsiden av ovnen, men metoden per nå har ikke gitt en helhetlig oversikt over prosessen [2]. Derfor er en avhengig av styringssystemer og programvarer for å overvåke prosessen, samt informasjon fra tidligere utgravinger nevnt i *Kapittel 2.3.2*. Inngående kjennskap til slagg og dets oppførsel i ovnen er essensielt for å forhindre akkumulering av ovnen.

Slagg, som vanligvis har høyere viskositet enn metallet, kan forhindre effektiv drenering av metallet. Ved akkumulering av metall kan det skje uønskede tilbakereaksjoner av *Likning 2.3*. Når det akkumuleres sammen med SiC, begrenser det reaksjonsområdene i prosessen og virker som et isolerende lag rundt elektrodene. Overflødig slagg gjør det vanskelig å oppnå ønsket lysbue, noe som fører til lavere temperaturer og redusert silisiumutbytte. Derfor er det ikke ønskelig med store mengder slagg i ovnen og det må derfor dreneres ut. Slagg som inneholder mye aluminium, er spesielt viskøst og har en tendens til å bygge seg opp og gjøre det vanskeligere å drenere, med mindre det reagerer med kalsium for å redusere viskositeten, som beskrevet i *Likning 2.9* [2].

$$3\underline{Ca} + (Al_2O_3)_{Slagg} = 2\underline{Al} + 3(CaO)_{Slagg}$$
(2.9)

Oterkjær foreslo en masseratio mellom Ca- og Al-oksid for ferrosilisium produksjon, for å unngå akkumulering. Dette er vist i *Likning 2.10* [24]. Slagg som er over denne verdien dreneres nærmest av seg selv ut av ovnen, og er derfor ønskelig [2] [13]. Dette forholdet gjelder også for silisium produksjon.

$$\left(\frac{\%\text{CaO}}{\%\text{Al}_2\text{O}_3}\right) > 0.6\tag{2.10}$$

Fra tidligere utgravinger har de funnet en del akkumulering av SiC i bunnen av ovnen. Dette kan skyldes ubalanse i de kjemiske reaksjonene. Typisk for akkumulering av SiC, er ovner som kjører for høy karbonbalanse, også kalt overkoksing. Ved gjenopprettet balanse vil SiC kunne reagere som vanlig igjen, men det skjer bare i nærheten av elektroden. For mye SiC i bunnen av ovnen, vil forhindre reduksjonsprosessen av kvarts [2].

2.4 Tapping av silisium

Drenering av ovnen er essensielt for å kontrollere prosessen. Operatørene, også kalt tappere, har ansvaret for å drenere ovnen for metall. Ansvarsområdet for tappere er primært tappingen og støpingen av metallet. Tappeprosessen kan være kontinuerlig eller diskontinuerlig. Ved kontinuerlig tapping tappes det metall til tappehullsbytte, mens ved diskontinuerlig blir tappehullet tettet mellom tappingene. Tapperne benytter ulike verktøy for å holde tappekanalen åpen, da en blokkert kanal kan føre til opphopning av materiale, noe som kan forstyrre balansen i ovnen og potensielt reversere de kjemiske reaksjonene som foregår [2].

Tidligere studier har vist at tappestrømshastighet påvirkes betydelig av kratertrykket inne i ovnen. Dreneringsmekanismen fungerer i samspill med høyden på det lokale metallbadet og trykkfallet ved tappehullet i forhold til krateret. Det høye kratertrykket fører til at slagget og Si-metallet presses mot ovnens sider og dreneres ut via tappehullet [11]. Det som ikke dreneres presser seg mot kantene og oppover, og skaper en "inaktiv sone" i prosessen, som illustrert i Figur 2.5 [17]. Normalt sett vil prosessgassen stige opp i ovnen, men dersom det er lav permeabilitet i materialmiksen, vil trykket i krateret øke. Dette skaper et potensial for at prosessgasser kan unnslippe gjennom tappehullet [11]. Trykket i krateret kan lettes ved at brodannelser i materialmiksen kollapser, enten spontant, kalt en "raus", eller gjennom aktiv inngrep som staking av ovnen. Stakeprosessen er en manuell jobb som gjennomføres av en operatør. Formålet er å flytte materialer i ovnen dit det er behov. Det er mest aktivitet rundt elektrodene og i indre deler av ovnen, i forhold til de ytre-sonene. Selv om de fleste ovnene har automatisk-mating av råvarer, er det fortsatt behov for manuell staking for å ha kontroll på prosessen, både for sjekk av vannlekkasjer og for fordeling av råvarer. En ovnstopp der store mengder av prosessgassen slipper ut er uønsket da effektiviteten senkes [2].

2.4.1 Hindringer i tappeprosessen

Det er to hovedproblemer som hindrer drenering av ovnen: store mengder prosessgass som slipper ut igjennom tappehullet som hindrer metallet å strømme ut og tetning eller blokkering inne i tappekanalen.

Høyt kratertrykk er også en vesentlig faktor som kan bidra til store mengder tappegass. Høyt kratertrykk påvirkes av tre hovedparametere: ovnens elektriske last, råmaterial permeabilitet og stakeprosessen [11]. Ved økt produksjon av gass i nedre del av ovnen og i områder med lav permeabilitet, øker trykket i ovnen.

Store mengder prosessgass er problematisk da det kan hindre effektiv drenering av ovnen, og også utgjøre en risiko for både operatører og utstyr på grunn av gassens høye temperatur. Videre fører tap av prosessgass til kjemisk ubalanse i ovnen, noe som reduserer silisiumutbyttet [2].

Det er flere årsaker til at det kan oppstå store mengder tappegass under tappingen. En mulig grunn er feilplassering av tappekanalen. Ovnene er som regel roterbare, slik at det byttes på hvilket tappeportal som benyttes. Dette er for å spare tappeportalene for slitasje fra varme og mekanisk påkjenning. Sentralt i denne prosessen er operatørene. Operatørene borrer igjennom tappeportalen slik at de havner i bunnen av ovnen. Borrer en langt nok opp, kan en unngå metallbadet og heller få store mengder prosessgass. Videre kan bruk av oksygenlanse over tid føre til dannelse av kanaler som tillater gassen å unnslippe gjennom tappehullet i stedet for metallet, og dermed gir kratergassen fri passasje ut tappehullet [2].

Den andre faktoren som påvirker dårlig drenering av ovnen er tetting av tappekanalen. Slaggets viskositet er sterkt påvirket av dets sammensetning. Dette blir forklart senere i Kapittel 2.5. Et svært viskøst slagg renner ikke lett ut av ovnen på egen hånd, og bidrar dermed til å tette tappekanalen. Denne økte viskositeten fører til en tykkere masse, noe som skaper utfordringer for operatørene. Tapperne må ofte bruke en rekke verktøy for å varme opp og fjerne det seige slagget [2] [17].

2.4.2 Tappeverktøy

Som hjelpemidler for å holde tappehullet åpent brukes det som regel oksygenlanser eller trelekter. Oksygenlanser er rør med oksygen og luft gjennomstrømning, typisk fremstilt av materialer som jern eller aluminium. Lansene kan være dekt med et keramisk belegg for å forlenge levetiden, spesielt på grunn eksponering av for høye temperaturer fra smeltet metall. Antall lanser en kan bruke under en tapping varierer ut i fra hvilken silisiums-kvalitet som produseres. Jern er ikke raffinerbart i følge Ellingham Diagrammet illustrer i *Figur 2.7*, og vil derfor kontaminere metallet. Lansen oppnår høy varme på grunn av oksidering av lansens material, som er en eksotermreaksjon. Dette er med å varme opp slagg og metall som tetter igjen tappehullet ved å senke viskositeten [2]. I tillegg kan en bruke lansen til å mekanisk skyve ut slagg. Dette er imidlertid kortvarig ettersom den raskt brennes opp [25].

Trelekter bidrar ikke til forurensning av metallet og brukes primært i tappekanalen. Mekanismen baserer seg på at fukten i treverket gjør at den utvider seg ved oppvarming, noe som resulterer i en kraftig fordampning ved kontakt med den varme tappekanalen. Effekten av å bruke trelekt varierer med type blokkering i kanal samt temperatur. I tillegg absorberer den energi, som kan føre til nedkjøling og potensielt forverre situasjonen hvis den forblir i kanalen for lenge. Av denne grunn er det anbefalt å bruke trelekter ved høye temperaturer i kanalen for å oppnå optimal effekt [25].

2.5 Slagg i silisiumprosessen

2.5.1 Ellingham-diagrammet

Gibbs fri energi er en måte å uttrykke kjemisk affinitet for reaksjoner ved et bestemt trykk og temperatur. Ved negative verdier av Gibbs vil reaksjoner bli spontane, uten tilførsel fra omgivelsene. For positive vil de ikke være spontane. Gibbs fri energi er gitt i *Likning 2.11* [17] [26].

$$\Delta G = \Delta H - T \Delta S \tag{2.11}$$

Hvor ΔG er endringen i Gibbs fri energi, ΔH er endringen i entalpi, T er absolutt temperatur og ΔS er endringen i entropi.

Ellinghamdiagramet er et plot av ΔG mot temperatur. I dette diagrammet er ΔH konstantleddet og ΔS er stigningstallet. I diagrammet er det antatt ΔH og ΔS er konstante, siden det kun er en liten endring ved temperatur-økning. Det kan sees at alle linjene i diagrammet har positiv stigningstall, dette er fordi det blir eliminert en mol gass og det blir bare en aggregattilstand. Dette gir negativ entropi, som igjen fra *Likning 2.11* gir et positivt stigningstall. Det er noen unntak, og det er reaksjonene med karbon for dannelse av CO og CO₂. I diagrammet blir det vist forskjellige metaller som reagerer med en mol oksygen. Det viser også hvor stabile oksidene til metallene er. Metaller lengre ned krever høyere temperaturer om de skal reduseres med karbon. Reduksjonen med karbon skjer dersom summen av Gibbs fri energi for reaksjonene er $\Delta G \leq 0$, som i teorien vil si der linjen krysser karbonreaksjonslikningen. Ut i fra ellinghamdiagrammet skjer dette henholdsvis for SiO₂, Al₂O₃ og CaO ved 1600°*C*, 2000°*C* og 2100°*C*. Dette viser at Al₂O₃ og CaO er mer stabile enn SiO₂, derfor vil disse havne i slaggfasen. Imidlertid kan Al₂O₃ og CaO bli redusert under elektroden, siden temperaturen der er ~ 2000°*C*.



Figur 2.7: Ellinghamdiagrammet for dannelse av oksider, med Gibbs energi over temperatur [27]

2.5.2 Tertiær systemet SiO₂-CaO-Al₂O₃

For å kunne forstå hva som skjer med slagget i ovnen er det viktig å se på det tertiære fasediagrammet til SiO_2 -CaO- Al_2O_3 . Det er fordi det meste av slagg som dannes i silisiumproduksjonen består hovedsakelig av disse komponentene. Fasediagrammet i *Figur 2.9* viser likvidus isotermer og grenser mellom forskjellige faser. Det er tydelig at alle likvidustemperaturene i dette diagrammet representerer den laveste temperaturen der systemet er i væskefase [17]. Det er verdt å merke seg at kristobalittfasen er adskilt fra den ikke-navngitte SiO₂-fasen, selv om begge fasene består av SiO₂.



Figur 2.8: Fasediagrammet viser mineralfasene i et SiO₂-CaO-Al₂O₃-system [28].

Typiske slaggsammensetninger fra tidligere er fra Jusnes et al. og Folstad. Jusnes et al. fant i sitt forsøk om silisium tappeslagg fra en FeSi-ovn tilhørende Finnfjord AS, at sammensetningen varierer fra 30-60 vekt% SiO₂ med en CaO/Al₂O₃-forholdstall fra 0,25 til 1,9 [29]. Folstad fant i sitt forsøk fra en FeSi-ovn fra Finnfjord AS at sammensetningen fra tappeslagget har et gjennomsnittlig SiO₂-innhold på 30 til 78 vekt%, og et forholdstall mellom 0,33 til 1,21. Hvorav 5 av 34 av disse prøvene ble rapportert som høy-viskositetslagg med høyt innhold av SiO₂, noe som førte til et CaO/Al₂O₃-forholdstall på mindre enn 0,4 og høyere enn 1,2. Fra Folstad ble det også sett på en Si-ovn fra Elkem Thamshavn, der ble slagget målt til å inneholde mellom 40-70 vekt% SiO₂, og med et forholdstall på mellom 0,8 og 3,3 [17]. Alle disse variasjonene er oppsummert i *Figur 2.9*.



Figur 2.9: Fasediagrammet viser variasjon i SiO₂-nivå og CaO/Al₂O₃ fra Folstad og Jusnes et al. [17] [29].

2.5.3 Strukturen til slagget

Slagget fra silisiumproduksjonen inneholder ofte store mengder SiO₂ [17]. Hvis mengden blir for stor, kan dette føre til at slagget får høy viskositet. Dette er fordi flytende silikat er nettverksdannende på grunn av brobyggende-oksygen i væsken. Brobyggende-oksygen er oksygen som kobler sammen silikatene i væsken og gjør den tyktflytende. Det er som vist i *Figur 2.10*. Ved å tilsette kation i form av CaO, kan strukturen brytes ned, for da vil det dannes ikke-brobyggende-oksygen. Dette førerer til mindre polymerisering av silikater og viskositeten minker. Slagget inneholder også Al_2O_3 , og den oppfører seg som både brobyggende og ikke. Det kommer an på mengden Al_2O_3 , der liten mengde er brobyggende og store mengder er ikke-brobyggende [30].



Figur 2.10: Viser hvordan et silikat nettverket er bygget opp. Det er også vist hvordan Al kan være en nettverksdanner. Figur er fra [31]

2.5.4 Tetthet og viskositet

Viskositeten til slagget blir sterk påvirket av hvilken sammensetning og temperatur det har. På *Figur 2.11* øker viskositeten med økende mengde SiO₂ og økende Al₂O₃. Dette er tidligere snakket om i *Kapittel 2.5.3*.



Figur 2.11: Isoviskositet linjer viser ulike viskositeter i $Pa \cdot s$ ved 1600°C. Figur er fra [4]

Viskositeten, η , er temperatur avhengig som vist i en variant av Arrhenius likning, Likning 2.12. Viskositeten er viktig for å unngå akkumulering og problemer under tapping. Høy viskositet på slagget gjør at den lettere akkumuleres i forhold til lav som renner ut sammen med metallet.

$$\eta = \eta_0 \exp\left(\frac{E_\eta}{RT}\right) \tag{2.12}$$

Her representerer η_0 frekvensfaktoren eller pre-eksponentiell faktor, som beskriver slagget ved en referanse temperatur. E_{η} beskriver aktiveringsenergien, R er den universale gasskonstanten og T er absolutt temperatur.

Slagg i flytende fase er sjelden homogent og er derfor ofte i en kompleks struktur på grunn av tilstedeværelsen av faste partikler, som for eksempel SiC og forskjellige mineraler som kan være til stede. Økt mengde faste partikler, senker viskositeten, og er derfor viktig å ta hensyn til. For å ta hensyn til heterogeniteten til slagget kan det bli tatt hensyn til faste partikler, slik som gjennom *Likning 2.13*

$$\eta_e = \eta (1 - 1.35\Phi)^{-5/2} \tag{2.13}$$

Her representer η_e den effektive viskositeten med solide partikler til stede. η representerer viskositeten til den flytende massen, mens Φ representerer volumfraksjonen av faste partikler. Partiklene antas å være av ensartet størrelse og ha sfærisk form. Faste stoffer som kan forekomme i slagg fra smelteovner er SiC-partikler, ureagert SiO₂ og primære utfellinger av mineralfaser under likvidustemperaturen [4].

Figur 2.11 viser en oversikt over viskositeten til de forskjellige sammensetningene av SiO₂-CaO-Al₂O₃-slagg.

Tettheten til slagg bestående av 30% - 65% SiO₂ varierer mellom 2.30 - 2.66 g/cm³, mens tettheten til rent silisium er beregnet til å være 2.47 g/cm³ ved $1550^{\circ}C$. Dette indikerer at slagg- og metallfase har relativt lik tetthet [17] [4].

2.5.5 Slaggsammensetning

Sett bort fra de tre vanlige grunnstoffene Si, Ca og Al i slagget, kan slagget også inneholde sporstoffer som magnesiumoksid (MgO) på rundt 1%, kaliumoksid (K₂O) på cirka 0,2%, og natriumoksid (Na₂O) på omtrent 0,05%. Disse estimerte verdiene stammer fra slagg produsert i ferrosilisiumproduksjon, men lignende sporstoffer kan også forventes i slagget fra silisiumproduksjon. Det er også vanlig å finne grunnstoffer som jernoksid (FeO) og titandioksid (TiO₂) i slagget [2].

2.6 Tidligere arbeid

2.6.1 Slagsammensetning til tappeslagg fra tidligere studier

Det har tidligere blitt sett på tappeslagg fra silisiums- og ferrosilisiums-produksjon her i Norge. Disse er blant annet Folstad [17] og Jusnes et al. [29]. Resultatene av sammensetningene til slagget fra forsøkene er vist i *Figur 2.12*. Det blir fra Folstad et al. konkludert med at det er liten variasjon fra tappeprøvene fra enkelt-ovner på daglig og månedlig basis [32]. Det ble også konkludert med at et økende SiO₂-innhold fører til økt viskositet. Dette samsvarer med konklusjonene til Jusnes et al [29]. Folstad et al. [32] foreslår også at alt slagget som er akkumulert over og under tappehullet blir med ut med metallet som tappes etterhvert. Konklusjonen ble gjort etter at funnet fra tappeprøvene og de akkumulerte slaggprøvene ligger i samme område i det tertiære fasediagrammet [17]. Arbeidet til Jusnes et al. og Folstad er vist i *Figur 2.12*



Figur 2.12: Viser sammensetningen til tidligere tappeprøver gjort av Folstad [17] og Jusnes et al. [29]. Figuren er hentet fra [33]

Tidligere analyser av slagg, viser at fargen på slagget kan være påvirket av mengden Al_2O_3 i slagget. Det ble funnet at økt mengde Al_2O_3 resulterte i at slagget ble grønn-farget [2]. Dette var derimot ikke tilfelle i Folstad sitt forsøk. Det ble funnet at fargen er sterkt påvirket av mengden SiC i prøven. Er slagget mere grønn-farget, inneholder slagget små partikler av SiC sammenlignet med et mer grålig slagg som har større og færre SiC-partikler. Det ble funnet at fargen til slagget ikke er så avhengig av slaggsammensetningen, men heller mengde og størrelse på SiC-partikler [17]. Smelte-temperaturen til SiC er på 2730°C, noe som betyr at SiC blir værende som faste partikler i slagget [9]. Det ble rapportert at slagg med høyt innhold av SiO_2 og kondensater var funnet til å være mer viskøst enn slagg med lavere konsentrasjon. Årsaken kan være at kvartsen ikke er helt smeltet, men heller ikke fullt oppløst i slagget. Mengde slagg, SiC og viskositeten til slagget er tre viktige parametere som påvirker slagget og hvor lett det dreneres [17].

Figur 2.13 viser et plott av viskositeten i forhold til SiO₂-innholdet i slaggsammensetningen. Grafen illustrerer viskositeten til slagget ved to forskjellige temperaturer. Det vises tydelig at en økning i SiO₂-innholdet fører til økt viskositet i slagget [17].



Figur 2.13: Viskositet som en funksjon SiO_2 innhold i slagget for forskjellige temperaturer. Økt mengde SiO_2 gir høyere viskositet [34]

Figur 2.14 viser slaggprøver som ble karakterisert som "normalt" tappeslagg for FeSi-produksjon. Det ble funnet at slagget inneholdt SiO_2 , Cao, Al_2O_3 , SiC og rester av Si-metall, samt mindre mengder av karbon og andre grunnstoffer.



Figur 2.14: Bildene viser prøver som representerer normalt tappeslagg under Folstads forsøk [17]. De første to bildene til venstre viser EPMA bilder av tappe-slagget fra en silisiumovn, mens bildet til høyre viser slagget fra produksjonen av ferrosilisium. Det venstre bildet viser en slagprøve fra Elkem Thamshavn, med en forstørrelse på 40x. Bildet i midten presenterer en prøve fra "Furnace B" forstørret 100x. Det høyre bildet viser en prøve fra en FeSi75-ovn hos Finnfjord AS tatt med en forstørrelse på 40x. Typisk inneholder vanlig slagg vise mengder SiC og Si. [35].

Figur 2.15 viser EPMA-bilder av prøvene som ble karakterisert som høy-viskøse slaggprøver. Disse prøvene innehold en høyere andel SiO_2 i slaggsammensetningen samt smeltet kvarts [17].



Figur 2.15: Bildet viser bilder fra Folstads sitt forsøk tatt i EPMA av et høy-viskositet slagg tatt med en forstørrelse på 40x. Prøvene er fra en FeSi75-ovn. Bildene viser to bilder av prøve TPO231120 og ett bilde av TPR0102_T5. I prøve TPO231120 kan en se store mengder av smeltet kvarts, SiO₂, noe som bidrar til å øke viskositeten til slagget. Bildet til høyre inneholder en del porer, og et slaggsammensetning. [36]

Jusnes et al. [29] fant i sitt forsøk om tappeslagg fra FeSi-produksjon at noen av prøvene inneholdt ureagert karbon. EPMA-bildene av prøven dette gjaldt, er vist i *Figur 2.16*.



Figur 2.16: Bildet viser EPMA-bilder prøvene TPR2710 fra Jusnes sitt forsøk på FeSi-slagg. På bildet til høyere kan en tydelig se funn av karbonmateriale [37].

2.6.2 Korrelasjon mellom slaggsammensetning og tappehull

Både Folstad og Jusnes sammenlignet slaggsammensetningen med tappehullene de ble hentet fra. Ingen av dem fant noen signifikant korrelasjon mellom tappehullene [17] [29]. Jusnes observerte noe variasjon, men konkluderte at dette kunne skyldes ovnsdesignet og asymmetri i ovnen [29]. For å trekke konklusjoner om eventuelle forskjeller, er det nødvendig med flere prøver fra ulike tappehull.

2.6.3 Andre funn i tappeslagg-prøver

Tidligere studier har avdekket tilstedeværelsen av sporstoffer som Na₂O, MgO og bariumoksid (BaO) i tappeslagg [17]. Forskningen til Hoover et al. bekreftet liknende sammensetninger av sporstoffer i slagg, og de rapporterte også funn av kondensat som inneholdt K_2O og Na₂O under utgravninger av ovner [38].

2.6.4 Funn fra utgravingene

Fra utgravingene, ble det funnet at slagget over tappehullet innholdt høy konsentrasjon av SiO₂ sammenlignet med nedre del av tappeportalen. Som regel hadde slagget et SiO₂-innhold >50%. Dette ble konkludert med at det kan ha noe med tettheten til slagget å gjøre [17]. Det ble også funnet at en CaO-mengde på 15-21% to 25-30% gir en betydelig reduksjon i viskositet. Prosentandelen er i sammenheng med et SiO₂-CaO-Al₂O₃-system.

2.6.5 Temperaturer i øse i forhold til tappehull

Det har blitt gjennomført flere temperaturstudier i silisiumprosessen. Det ble funnet at temperaturen i øsen er 100-300°C lavere enn metallet som kommer direkte ut fra ovnen, som vanligvis ligger mellom 1700-1800°C. Temperaturen i øsen kan også variere når det ble målt, hvor mye oksygen som tilføres øsen og om det er tilsatt raffineringsmiddel eller kjølemetall [2] [17] [39].

Kapittel 3

3 Metode

Dette kapittelet gir en detaljert beskrivelse av metoden som ble benyttet for prøvetakingen, samt karakterisering og analysering av slaggprøvene. Risikoanalysen til prosjektet er vist i Vedlegg B.

3.1 Prøvetaking av industrielt slagg

Formålet med denne oppgaven var å undersøke slagget over tid og å identifisere eventuelle forskjeller som kan skyldes metoden en bruker for å hente ut slaggprøver. Det ble valgt ut to ulike typer prøvetakingsmetoder. Den ene typen skulle samles inn i fast form, mens den andre skulle hentes mens den ennå var i flytende fase. Prøvene ble tatt regelmessig, med mål om prøvetaking to ganger i uken og med noen dagers mellomrom. Slaggprøvene ble samlet inn fra en Si99-ovn på et verk tilhørende Elkem i perioden 21. februar til 2. april 2024. Analysene av slagget ble utført ved NTNU på campusene: *Kalvskinnet* og *Gløshaugen*, og bildeanalysene ble gjennomført av firmaet MetIQ.

Under prøvetakingsperioden, ble det tatt to forskjellige slaggprøver. Den første metoden, kalt "flytende slaggprøver", innebærer å hente prøver mens slagget fortsatt er i flytende fase, som vist i *Figur 3.1*.



Figur 3.1: Bildet viser én av tapperennene til lysbueovnen. På bildet ser en det flytende slagget bak metallstrålen. Oppsamling av slagg i fast fase i enden av tapperenna, kalles "skjegg"

Den andre metoden, kalt "skjeggprøver", innebærer å samle prøver fra det stivnede slagget som fester seg i enden av tapperennen. Skjegget kan strekke seg over flere tappinger og er avhengig av forholdene i ovnen og verktøybruket. Hvis skjegget er samlet opp over en periode, kan smitte fra verktøy som brukes under tappingen antageligvis påvirke resultatene. Dette inkluderer blåsing med Al- eller Fe-lanse, vedlikehold i renne og diverse andre utstyr som kommer i kontakt med metallstrømmen og slagget.

Når skjegget blir langt nok, vil det naturlig knekke under overdragelsen ved neste tapping. Nøyaktig hvor "gamle" prøvene er, kan variere etter hvor mye slagg som kommer ut av ovnen og hvor mye smitte av metall en får fra for eksempel omrøring i øse som spruter opp mot tapperennen.

I tidligere lignende forsøk ble det benyttet forskjellige verktøy for å samle slaggprøvene. Det har blant annet blitt brukt en større "pappskje" laget av komprimert papp og en diegel laget av karbon [40]. Av praktiske årsaker ble en "prøvedigel"/"smeltedigel" laget av karbon valgt. Dette gjorde det enklere for operatøren å manøvrere seg og komme til de riktige stedene under tapperennen for å få tak i prøven. Prøvedigelen er avbildet i *Figur 3.2*. Den brukes vanligvis til prøvetaking av tappeprøver av Si-metallet.



Figur 3.2: Bildet av prøvedigelen som ble brukt ved første prøvetaking. Digelen er laget av grafitt, mens stangen er av stål.

Alternativt, ble det benyttet en "støter" for å innhente de flytende slaggprøvene. Et bilde av støteren, er avbildet i *Figur 3.3.* Støteren kan variere i størrelse, alt etter anvendelse og bruk.



Figur 3.3: Bildet viser et eksempel på en "støter".

En alternativ metode for å samle det flytende slagget, i stedet for å bruke støteren, er å bruke en trelekt. Den vil ha sammen funksjon som støteren, bare at den begynner å brenne i kontakt med det varme slagget. Under forsøket ble én prøve innhentet med denne metoden.

Med tanke på sikkerhet, var det kyndige operatører som tok slaggprøvene. Operatøren sto ved siden av ovnen og førte prøvedigelen under tapperenna for å samle både det flytende og det størknede slagget. Dette er vist i *Figur 3.4*. Ved bruk av støter og trelekt ble samme fremgangsmåte benyttet. Det var ikke gitt at det kom ut slagg av ovnen, så prøvetakingen måtte vurderes etter forholdene.



Figur 3.4: Bildet er tatt av en dataskjerm, og illustrerer hvordan prøvene ble tatt med prøvedigelen.

3.2 Navngiving av prøvene

Prøvene ble navngitt etter hvert som de ankom fra verket. Tabell 3.1 viser forkortelsene for bokstavene som står foran tallene og deres betydning. Tallene angir slagprøvens identifikasjon og rekkefølgen de ble mottatt i. For eksempel er prøve S-1 navngitt slik for å indikere at det er den første prøven som ble tatt, og "S" står for skjeggprøve. Benevnelsene S-1.1 og S-1.2 refererer til to distinkte delprøver innenfor samme hovedprøve. Dette systemet hjelper til med å systematisere og identifisere prøvene tydelig.

Forkortelse	Betydning	Forklaring				
F-#	Flytende slagg	Prøven ble innsamlet mens den				
		fortsatt var i flytende fase				
S-#	Skjeggprøve	Prøven ble hentet i fast fase, idet				
		den hang som et skjegg fra enden				
		av tapperennens utløp				
B-#	Blanding	Prøven ble samlet i det øyeblikket				
		den gikk over til fast fase.				
FM-#	Flytende slagg tatt	Prøven ble tatt før mellomstam-				
	ved mellomstamping	ping/tetting av tappehullet, noe				
	av tappehullet	som kan bety økt sjanse for for-				
		urensning i slaggprøven på grunn				
		av kontaminering fra verktøybruk				
#	Nummer	Et tall mellom 1 og 26 som angir				
		rekkefølgen prøvene ble mottatt i				
#	Tallet bak punktum	Tallet etter punktumet indikerer				
		antallet delprøver som ble tatt fra				
		hver enkelt hovedprøve				
(#)	Flere prøver med sam-	Nummeret i parentes indike-				
	me tappenummer og	rer at det finnes flere prøver				
	fase	under samme tappenummer og				
		prøvemetode				

Tabell 3.1: Tabellen viser hvordan navnsettingsystemet er organisert.

3.3 Prøvepreparering

Prøvene ble knust til mindre biter og støpt inn i epoksy. Grunnen til at prøvene ble delt opp i mindre biter, var for å få plass til prøvene i støpeformen, og for å ha et mindre tverrsnitt å analysere. Epoksy består av en blanding mellom *EpoFix Resin* og *Epofix Hardner*. Det ble benyttet støpeformer med diameter på 30 mm og 25 mm. For å maksimere antallet analyser som kunne utføres med EPMA, ble det besluttet å benytte 25 mm prøver, noe som gjorde det mulig å plassere ni prøver i prøvekammeret. Prøvene på 30 mm i diameter ble anvendt i SEM-EDS.

Etter å ha herdet i minst tolv timer, ble epoksyprøvene slipt og polert. Deretter ble overflatene avbildet med stereomikroskop for å dokumentere overflate for bruk i videre behandling ved bildeanalyse. I neste trinn ble prøvene dekket med et karbonlag, innpakket i aluminiumsfolie, og plassert i et varmekammer. Formålet med dette var å avgasse prøvene ved en konstant temperatur på 65°C. Denne prosessen er avgjørende for å eliminere eventuelle gasser eller fuktighet fra prøvene. Målet er å oppnå et høyt vakuumnivå i prøvekamrene for både SEM og EPMA. Dette sikrer at analysene blir nøyaktige ved å forhindre forstyrrelser fra gasser og fra fukt fra prøven.

Fremgangsmåten for prøvepreparering er oppsummert i flytskjemaet vist i *Figur* 3.5.



Figur 3.5: Visuelt flytskjema som illustrerer rekkefølgen av trinnene som ble benyttet under prøveprepareringen.

Størrelsesforholdet mellom hovedprøven og de oppdelte bitene varierte fra prøve til prøve. Mens de oppdelte bitene stort sett holdt samme størrelsesforhold, varierte hovedprøven som ble levert fra smelteverket fra ca. 2-10 cm. Et eksempel på dette er fra prøve F-5, vist i Figur 3.6. Her vises slaggprøven til venstre, mens de oppdelte bitene fra hovedprøven, F-5.1 og F-5.2, er til høyre.



Figur 3.6: Bildet illustrerer et typisk størrelsesforholdet mellom hovedprøve og delprøvene som blir analysert.

3.3.1 Sliping og polering av prøvene

Prøvene ble slipt og polert for å oppnå flate overflater med en glatthet på $1\mu m$. Dette var nødvendig for å eliminere eventuelle overflatetopografier som kunne føre til unøyaktigheter i resultatene ved bruk av SEM og EPMA. Siden slaggprøvene er inhomogene, porøse og harde, ble det anvendt en kraft på 20N og en rotasjonshastighet på 300 omdreininger per minutt. *Tabell 3.2* viser slipe-/poleringsprogrammet som ble anvendt på alle prøvene.

Skive	Growhet $[\mu m]$	Varighet [min.]
Aka-Piatto 120	125	5-15
Aka-Piatto 220	75	4-6
Aka-Piatto 600	30	2-3
Aka-Piatto 1200	15	2
Aka-Piatto 2400	6	2
Mag-Ramda	3	2
MD Nap	1	1

Tabell 3.2: Tabellen viser slipe- og poleringsprogrammet som ble benyttet på alle slaggprøvene

3.4 Karakterisering

3.4.1 SEM-EDS

SEM er et mikroskop som bruker en fokusert elektronstråle til å se på prøver. Når elektronstrålen treffer prøven, genereres ulike typer signaler fra et interaksjonsvolum. Disse signalene samles inn og brukes til å danne detaljerte bilder og innhente verdifull informasjon om prøvens overflate. Noen av disse signalene er: sekundær elektroner (SE), karakteristisk røntgenstråling og tilbakesendte elektroner (BSE). SE blir brukt til å se på overflatetopografien til prøvene og karakteristisk røntgenstråling sier noe om den kjemisk sammensetningen til prøven. EDS blir brukt for å detektere denne stråling og kan si noe om hvilke grunnstoffer som er tilstede. Videre kan det gjøres en semi-kvantitativ analyse av EDS-dataene for å estimere mengde av forskjellige grunnstoff [41].

For å analysere prøvene ble en SEM av type "Zeiss - Ultra 55 - FEG-SEM" benyttet. Totalt ble 18 prøver analysert med dette mikroskopet. Innstillingene som ble brukt på SEM-en var 10kV elektronstråle, 60μ m apertur, en forstørrelse på 100x og bildene ble tatt med SE. På hver prøve ble det valgt minst tre områder og det ble gjort tre til 13 punkt- og/eller områdeanalyser med EDS. Et eksempel på dette er vist i *Figur 3.7*. Figuren viser to bilder: På venstre side vises et bilde tatt med SEM, hvor spesifikke analysepunkter og -områder er tydelig markert. Til høyre er et bilde tatt med et stereomikroskop, som viser de tre områdene hvor SEM-analysene ble utført. En rød pil indikerer det nøyaktige området på stereomikroskopbildet der SEM-bildet ble tatt.



Figur 3.7: Bilde til venstre er SEM-bilde av prøve S-10.1 med markerte punkter og områder hvor det er gjort EDS-analyser. Bilde til høyre er et stereomikroskop-bilde med markerte områder hvor SEM bildene ble tatt. Den røde pilen viser hvilket område som er avbildet til venstre.

Punkt- og områdeanalysene ble gjennomført på de mest interessante områdene i prøvene. Med et "interessant område" menes nyanseforskjeller, mikrostruktur og andre visuelt identifiserbare trekk som trengte bekreftelse med kjemisk analyse.

Resultatene av EDS-analysen ble behandlet av en "Atomnummer røntgenabsorpsjon sekundær fluorescenskorreksjon (ZAF-korreksjon). Og det ble sammen med et referansebilde for plassering, registrert i et regneark for videre analyse. Disse dataene ble deretter brukt i blant annet bildeanalysen for å fastslå variasjonen i prøvene.

For å bestemme slaggsammensetningen av prøvene ved bruk av SEM-EDS, ble gjennomsnittet av punkt- og områdeanalysene fra det som defineres som hovedområdet, beregnet. Dette hovedområdet representerer delen av prøven hvor slagget fremstår som mest homogent. Antallet analyser utført i disse områdene varierte fra to til 13 områder. Etter gjennomføringen av analysene ble verdiene normalisert til hundre prosent for å kunne anvendes videre i et tertiær fasediagram og sammenlignes med andre prøver.

3.4.2 EPMA

EPMA er et mikroskop som er veldig likt SEM, men det er noen forskjeller mellom dem. Begge bruker en elektronstråle for å danne ulike signaler for å se på EDS, SE og BSE. Det som skiller EPMA fra SEM er WDS. WDS utnytter karakteristisk røntgenstråling for å utføre nøyaktige kvantitative målinger av grunnstoffer. En WDS-detektor kan bare ta opp et lite utvalg bølgelengder til en bestemt tid, så det er en tidkrevende, men nøyaktig målemetode. EPMA instrument har ofte installert flere WDS-detektorer, slik at analysen dekker flere bølgelengder, og kan detektere flere grunnstoffer samtidig [41].

Slaggprøvene ble analysert ved bruk av WDS med en EPMA av type "JEOL JXA 8500". Totalt ble det analysert 28 prøver. Alle prøvene ble analysert i et representativt område med slagg, som var forstørret til 200x og det ble tatt tre tilfeldige punkt analyser i de homogene områdene fra prøvene.

3.4.3 Bildeanalyse

Bildeanalysene ble utført av firmaet MetIQ ved hjelp av AMCA-metoden (Automated Metal Cleanliness Analyzer). For å bevare en høy bildekvalitet som mulig og for å sikre at viktige detaljer ikke gikk tapt, ble bildene lagret i *Tag Image File Format* (TIFF), etterhvert som de ble avbildet i stereomikroskopet.

Bildene ble først beskjært semi-manuelt for å fokusere analysen på overflaten av prøven. Dette ble gjort fordi epoksyen er gjennomsiktig, og prøven under overflaten ble med på bildet. Deretter ble differansen i fargenyansen kalkulert ved bruk av *deltaE*-funksjonen i Matlab. Det ble så påført flere utjevningsfiltre, videre ble det konvertert til LAB-fargerommet og det ble utført k-mediangruppering. Der k står for antallet grupper man skal gruppere etter. Det vil si hvor mange farger man ville analysere etter [42].

Analysene involverte separasjon av ulike farger fra prøven, med en variasjon som spente seg fra fire til femten distinkte fargeforskjeller i hver prøve. Denne variasjonen i fargenyanser påvirker resultatenes detaljgrad, som tydelig vist i *Figur 3.8.* Her illustreres det hvordan variasjonen i antall brukte fargenyanserk kan betydelig påvirke det endelige resultatet.



(a) Bilde av prøve F-11.1, analysert med fire fargenyanser



(b) Bilde av prøve F-11.1, analysert med 15 fargenyanser

Figur 3.8: Eksempelet er hentet fra prøve F-11.1, der a) viser bildeanalysen utført med fire fargenyanser, og b) viser bildeanalysen utført med 15 fargenyanser.

3.5 Metode for karakterisering

Ved bruk av SEM-EDS-analysene kan sammensetningen bestemmes i spesifikke punkter eller områder. Analyser av alle relevante punkter ble utført. Deretter ble fargene i bildeanalysen bestemt etter den kjemiske sammensetningen fra punktene og områdene. *Figur 3.9* illustrerer et eksempel på prøveområder hvor den kjemiske analysen med bruk av EDS ble gjennomført. Karakteriseringen som ble gjennomført i denne oppgaven tok utgangspunkt i en oppdeling på fire farger for alle prøvene. Dette er på grunn av at det er tidkrevende arbeid å sette hvilken farge som stemmer til hvilket punkt, men også fordi det var ble utfordrende å skille fargene eller finne EDS-punkter for de forskjellige fargene. Disse fire fargene fikk deretter utpekt en rekke EDS-punkter som var innen fargeområdene. Når alle punktene hadde blitt plassert, ble det gjort et gjennomsnitt av EDS-analyseresultatene for hver av prøvene for å estimere hvilken fase de forskjellige fargene bestod av ut i fra *Figur 2.8*.



Figur 3.9: Denne figuren demonstrerer metoden brukt for å karakterisere den kjemiske sammensetningen av slaggprøvene, illustrert med prøve S-1.2. Den viser de spesifikke feltene som ble analysert. I midten vises et bilde av prøven tatt med stereomikroskop. Til høyre og venstre for bildet vises fire representative SEM-bilder, som detaljert fremstiller de analyserte punktene og områdene i prøven. Alle SEM-bildene er tatt med en forstørrelse på 100x.

Kapittel 4

4 Resultater

Dette kapittelet presenterer resultatene fra prosjektet. Dette innebærer observasjoner, valg av prøvetakingsmetode, analyseresultater, sammensetningen til slaggprøvene og resultater fra bildeanalysene.

4.1 Slaggprøvene

I løpet av seks uker ble det samlet inn totalt 28 slaggprøver. Alle prøvene med tilhørende analysebilder ligger i *Vedlegg C*. En av prøvene ble imidlertid fjernet før analyse på grunn av høyt innhold av Si-metall. De resterende 27 prøvene ble videre delt opp i 48 separate delprøver. Formålet med denne oppdelingen var å undersøke to til tre seksjoner av hver prøve for å vurdere om et tverrsnitt fra en enkelt bit var representativt for hele prøven.

Figur 4.1 gir en grafisk fremstilling av tidspunktene for prøvetakingen. Det ble tatt mellom to til fire prøver, to ganger i uken, i tilsammen seks uker. I den tredje uken var det et opphold, noe som resulterte i et betydelig tidsintervall mellom prøve 12 og 13. I figuren representerer den blå trekanten at det ble tatt en skjeggprøve, mens den oransje sirkelen symboliserer at slagget ble tatt i flytende fase. Den ene prøven som ikke ble analysert var en skjeggprøve som besto utelukkende av rent silisium og ble derfor ekskludert fra den videre analysen. Den er markert som en rød trekant i figuren under betegnelsen "avvik".



Figur 4.1: Figuren gir en oversikt over perioden for innsamling av slaggprøver. Blå trekanter representerer skjeggprøver, oransje sirkler indikerer slaggprøver tatt i flytende fase, og rød trekant markerer et avvik som ikke ble videre analysert.

Totalt ble 27 av slaggprøvene analysert i SEM-EDS eller EPMA-WDS. 13 av dem ble tatt i flytende fase, 13 i fast fase og én i blandet fase. Den "blandede fasen" karakteriseres her som tatt i flytende fase. Prøven er tatt idet den størknet i skjegget, og kan antas at den hadde høy viskositet. Grunnen til at de ble skilt, er for å se om det kan være noe forskjeller mellom denne prøven og andre prøver tatt i flytende fase.

Tabell 4.1 gir detaljert oversikt av hver slaggprøve, inkludert dato for prøvetaking, hvilket tappehull prøven ble tatt fra, tilhørende tappeanalyse fra Si-metallet, den rapporterte temperaturen i øse før øsetilsats, samt verktøyene som ble brukt for å samle prøven.

Tabell 4.1: Bakgrunnsinformasjon om alle slaggprøvene som ble tatt under prøvetakingsperioden. Fra venstre: prøvens ID, datoen prøven ble tatt på, hvilket tappehull som var i bruk, tappeanalyse til metallet, rapportert temperatur i øse og verktøyet som ble benyttet for å samle prøven. Verdiene markert med rødt indikerer unormalt lave tall, mens blått representerer høye verdier.

Prøve ID	Dato	Tappehull	Tappeanalyser		Ratio	Tappetemperatur	Verktøy	
		Nr.	%Fe	%Ca	%Al	[Ca/Al]	$[^{\circ}C]$	
S-1	21.02.2024	3	0,277	0,836	0,560	$1,\!54$	1490	Prøvedigel
F-2	21.02.2024	3	0,228	$0,\!487$	0,413	$1,\!18$	1450	Støter
S-3	21.02.2024	3	0,228	$0,\!487$	0,413	$1,\!18$	1450	Prøvedigel
B-4	21.02.2024	3	0,235	$0,\!432$	$0,\!437$	$0,\!99$	1460	Prøvedigel
F-5	21.02.2024	3	0,235	$0,\!432$	$0,\!437$	$0,\!99$	1460	Prøvedigel
F-6	23.02.2024	3	0,246	$0,\!694$	0,504	1,38	1440	Støter
FM-7	23.02.2024	3	0,246	$0,\!694$	0,504	$1,\!38$	1440	Støter
S-8	23.02.2024	3	0,246	$0,\!694$	0,504	$1,\!38$	1400	Prøvedigel
F-9	27.02.2024	4	0,344	0,500	0,568	0,88	1400	Støter
S-10	27.02.2024	4	0,344	0,500	0,568	0,88	-	Prøvedigel
F-11	27.02.2024	4	0,266	$0,\!633$	0,669	0,95	-	Støter
S-12	27.02.2024	4	0,266	$0,\!633$	0,669	0,95	-	Prøvedigel
S-13(1)	13.03.2024	5	0,246	$0,\!600$	$0,\!195$	$3,\!08$	-	Prøvedigel
S-13(2)	13.03.2024	5	0,246	$0,\!600$	$0,\!195$	$3,\!08$	-	Prøvedigel
F-14	13.03.2024	5	0,344	0,027	$0,\!154$	$0,\!18$	-	Støter
S-15	15.03.2024	5	0,330	$0,\!440$	$0,\!457$	0,96	-	Ukjent
F-16	15.03.2024	5	0,330	$0,\!440$	$0,\!457$	0,96	-	Ukjent
S-17	15.03.2024	5	0,318	0,330	$0,\!350$	0,94	-	Ukjent
F-18	15.03.2024	5	0,318	0,330	$0,\!350$	0,94	-	Ukjent
S-19	19.03.2024	5	0,260	$0,\!460$	$0,\!450$	1,02	-	Ukjent
F-20	19.03.2024	5	0,260	$0,\!460$	$0,\!450$	1,02	-	Ukjent
S-21	22.03.2024	5	0,269	0,582	$0,\!488$	$1,\!19$	-	Prøvedigel
F-22	22.03.2024	5	0,269	0,582	$0,\!488$	$1,\!19$	-	Trelekt
S-23	26.03.2024	1	0,264	0,388	$0,\!433$	$0,\!90$	-	Prøvedigel
F-24	26.03.2024	1	0,264	0,388	$0,\!433$	$0,\!90$	-	Støter
S-25	02.04.2024	1	0,260	$0,\!471$	$0,\!480$	$0,\!98$	-	Prøvedigel
F-26	02.04.2024	1	0,260	$0,\!471$	$0,\!480$	$0,\!98$	-	Støter

I Tabell 4.1 indikerer de røde verdiene unormalt lave nivåer av Ca og Al i tappeanalysen, noe som fører til at forholdstallet enten blir svært lavt eller høyt. På den annen siden representerer de blå verdiene høye analyseresultater. For eksempel resulterer høye Ca-verdier i prøve S-1 i et relativt høyt forholdstall, mens lave Ca-verdier i prøve F-14 gir et forholdstall på 0,18. Lave Al-verdier i prøve S-13 bidrar også til et unormalt høyt forholdstall.

4.1.1 Verktøybruk for prøvetaking

Figur 4.2 illustrerer fordelingen av redskapene benyttet i prøvetakingen. Prøvedigelen var det mest foretrukne verktøyet for innsamling av skjeggprøver, mens støteren var mest anvendt for prøvetaking av slagget i dens flytende fase. I ett tilfelle ble det rapportert bruk av trelekt for prøvetaking.



Figur 4.2: Grafisk fremstilling av verktøybruk for innsamling av prøver i både flytende og fast fase. Blå farge indikerer skjeggprøve, og oransje farge indikerer slaggprøve tatt i flytende fase.

4.2 Slaggsammensetning

Sammensetningen til slagget ble analysert for alle prøvene, totalt 48 delprøver, som igjen ble inndelt i to grupper. De første 18 prøvene, fra hovedprøve S-1 til S-12, ble analysert med SEM-EDS, mens de påfølgende 30 delprøvene, fra hovedprøve S-13 til F-26, ble undersøkt ved hjelp av EPMA-WDS. Resultatene fra disse to analysemetodene er presentert i to separate delkapitler. Feil kan oppstå innenfor analysemetodene, så for å sikre nøyaktigheten av resultatene blir resultatene sammenlignet og oppsummert i tabeller og diagrammer i slutten av dette kapittelet.

4.2.1 **SEM-EDS**

Resultatene fra SEM-EDS-analysen av slaggsammensetningene er presentert i Tabell 4.2. Tabellen inkluderer data fra de normaliserte oksidanalysene, forholdstallet mellom CaO og Al₂O₃, likvidustemperaturen for den aktuelle sammensetningen, viskositeten ved 1600°C, mineralfasen for sammensetningen, samt antall tappinger som er utført siden den første prøven ble tatt. Viskositeten ble lest ut i fra *Figur 2.11* og mineralfasen ble lest ut av diagrammet vist i *Figur* 2.8. Normaliseringen innebar å fjerne andre grunnstoff som var detektert, slik som overflødig C fra karbondekkingen og andre grunnstoffer som måtte utelukkes for å kunne normalisere og få summen til SiO₂, CaO og Al₂O₃ til 100%, for å kunne gjøre de sammenliknbare og plasserbare i et tertiært fasediagram.

Tabell 4.2: Resultater fra SEM-EDS analysene av slagg-samensetningene fra de første 18 prøvene som ble tatt. Fra prøve S-1 til og med S-12. Det ble tatt flere punkt- og områdeanalyser av de mest representative slaggområdene av hver prøve. Resultatet består av et gjennomsnitt av flere generelle slaggsoner innad i prøven. Likvidustemperaturene er lest fra fasediagrammet vist i Figur 2.8 sammen med mineralfasene. Viskositetsverdiene er lest av fra Figur 2.11.

Prøve ID	Oksidanalyse		Ratio	$\mathbf{T}_{Likvidus}$	Viskositet 1600°C	Mineralfase	Tapping	
	SiO_2	CaO	$\mathrm{Al}_2\mathrm{O}_3$	$[\mathrm{CaO}/\mathrm{Al_2O_3}]$	$[^{\circ}C]$	[Pa·s]		nr.
S-1.1	52	38	10	3,8	1390	7	$CaSiO_3$	0
S-1.2	57	33	10	3,3	1340	10	$CaSiO_3$	0
F-2.1	54	33	13	2,5	1300	10	$CaSiO_3$	1
F-2.2	56	32	12	2,7	1300	11	$CaSiO_3$	1
S-3.1	67	24	9	2,7	1425	25	Kristobalitt	1
S-3.2	64	27	9	3,0	1350	18	Kristobalitt	1
B-4.1	59	30	11	2,7	1275	13	$CaSiO_3$	2
B-4.2	62	28	10	2,8	1275	15	$CaSiO_3$	2
F-5.1	59	30	11	2,7	1275	13	$CaSiO_3$	2
F-5.2	54	34	12	2,8	1325	9	$CaSiO_3$	2
F-6.1	66	9	25	$0,\!4$	1500	100	$Al_6Si_2O_{13}$	29
FM-7.1	71	18	12	1,5	1510	50	Kristobalitt	29
S-8.1	68	13	19	0,7	1350	75	$Al_2CaSi_2O_8$	29
F-9.1	54	19	27	0,7	1510	23	$Al_2CaSi_2O_8$	77
S-10.1	49	32	19	1,7	1400	10	$Al_2CaSi_2O_8$	77
F-11.1	70	13	17	$0,\!8$	1410	80	Kristobalitt	78
S-12.1	67	17	16	1,1	1400	50	Kristobalitt	78
S-12.2	52	32	16	2,0	1330	10	$Al_2CaSi_2O_8$	78

Prøve F-6.1 skiller seg ut i tabellen med et CaO/Al₂O₃-forholdstall på 0,4, noe som ligger under Oterskjærs anbefalte forholdstall på over 0,6 [24]. Alle prøvene etter F-6.1 har betydelig lavere verdier enn de som er før denne prøven. Ser en på tappingene, tyder resultatene på at de dekker en periode på tre dager. Dag tre synker CaO-analysene, mens Al₂O₃-analysene øker noe, slik at forholdet nærmer seg 1:1 eller lavere. På dag syv, under tapping 78 i prøve *S-12.2*, øker CaO-innholdet igjen, og forholdstallet blir det dobbelte. CaO/Al₂O₃-forholdstallene sammen med Ca/Al-forholdstallene blir sett nærmere på i *Delkapittel 4.3*.

Slaggsammensetningen vist sammen med likvidustemperaturen, er illustrert i fasediagrammet i *Figur 4.3*. Prøvene som ble tatt i flytende fase er markert med røde sirkler, mens skjeggprøvene vises som grønne trekanter.



Figur 4.3: Resultatene fra oksidanalysen utført med SEM-EDS på prøvene S-1 til S-12 er illustrert i et SiO₂-CaO-Al₂O₃-fasediagram. I diagrammet representerer de røde punktene flytende slaggprøver, mens de grønne trekantene angir skjeggprøver.

Diagrammet viser ingen tydelige mønstre som skiller de flytende prøvene fra skjeggprøvene. Begge prøvemetodene er gruppert nær hverandre uten et klart skille. De fleste prøvene til venstre i diagrammet har lignende CaO-innhold, mens et fåtall prøver viser lavere nivåer av CaO. Forholdet mellom SiO₂ og Al₂O₃ varierer moderat.

Imidlertid skiller to av de flytende slaggprøvene seg ut med et høyere Al_2O_3 -nivå enn de øvrige prøvene. Prøven er identifisert som prøve *F-6.1* og *F-9.1*. Prøve *F-6.1* inneholder også et veldig lavt innhold av CaO, noe som gjør at den stikker seg ut i diagrammet.

Figur 4.4 grupperer prøvene etter innsamlingsdato. Prøvene *S-1* til *F-6*, som ble tatt på første dag, er markert med rødt. Prøvene *FM-7* til *F-11*, tatt to dager etter, er angitt i rosa. Prøvene *S-10* til *S-12*, tatt syv dager etter første dag, er vist i mørkeblå.



Figur 4.4: Resultatene fra oksidanalysen utført med SEM-EDS på prøvene S-1 til S-12 er illustrert i et $SiO_2 - CaO - Al_2O_3$ -fasediagram. Prøvene er skilt etter dagene de ble tatt.

Resultatene viser at prøvene tatt innenfor samme dag, ligger i nærheten av hverandre, bortsett fra dag syv som ligger litt mere spredt. Prøvene tatt på første dag inneholder tilsynelatende en større mengde CaO enn på de andre dagene, men varierer i nivåene av SiO₂ og Al₂O₃, noe som resulterer i stor variasjon. Prøvene fra dag tre har et høyt SiO₂-innhold, men en større variasjon i CaO-innhold. På den syvende dagen varierer prøvene betydelig i Al₂O₃- og SiO₂-innhold.

For en mer detaljert undersøkelse av variasjonen, illustrerer *Figur 4.5* forskjellene mellom de ulike tappingene som prøvene ble hentet fra. De 18 prøvene som ble tatt innenfor denne perioden er fra seks forskjellige tappinger som er spredt på tre forskjellige dager.



Figur 4.5: Resultatene fra oksidanalysen av prøvene S-1 til S-12, utført med SEM-EDS, er illustrert i et SiO₂-CaO-Al₂O₃-fasediagram. Prøvene er kategorisert basert på hvilken tapping de stammer fra, etter den første tappingen og tilhørende prøvetaking.

Dette diagrammet viser en klarere sammenheng mellom de forskjellige tappingene. Den første tappingen, merket som tapping null, inneholder relativt høye CaO-konsentrasjoner sammenlignet med den påfølgende tappingen, som viser en noe lavere konsentrasjon av CaO, men en økning i SiO₂. Tappingen etter den første inkluderer også to hovedprøver, med hver sine to delprøver. Disse delprøvene viser variasjon i SiO₂ og Al₂O₃-nivåer innenfor samme tapping, mens CaO-nivået forblir stabilt. Tapping to viser også stabile CaO-konsentrasjoner, mens SiO₂ og Al₂O₃ viser variasjoner. Ifølge *Tabell 4.2*, har to av hovedprøvene identisk sammensetning, noe som reflekteres i deres overlapping i diagrammet.

Tapping 29 skiller seg markant fra tidligere tappinger, med analyser som viser ganske høye konsentrasjoner av SiO₂, men lave nivåer av CaO. Den lave konsentrasjonen av CaO fortsetter også gjennom tapping 77 og 78. Prøve F-9.1 er veldig forskjellig fra prøve S-10.1 som er fra samme tapping. Prøve F-9.1 inneholdt en høyere konsentrasjoner av CaO, sammen med prøve S-12.2 fra tappingen etter.

4.2.2 EPMA-WDS

Totalt ble 30 prøver analysert med EPMA-WDS. Det ble tatt et bilde av hver prøve, hvor det ble tatt tre punktanalyse av den homogene slaggfasen. Spesifikke grunnstoffer som: Si, Al, Ca, Fe, Ti, C, Zn, Mg og K, ble valgt for deteksjon i WDS-detektoren.

To av prøvene ble ekskludert fra resultatene fordi de inneholdt for lite slagg for å ta analyse av. Dette gjaldt prøve S-21.1 og S-25.1. Prøve S-21.1 inneholdt bare SiO₂ og kondensater, mens prøve S-25.1 inneholdt store mengder Si-metall og SiO₂.

Gjennomsnittlig sammensetning av slagget i hver av prøvene, er vist i *Tabell 4.3*. Rådataene av analysen er presentert i *Vedlegg D*.

Tabell 4.3: Slaggfasene fra prøve S-13 til og med F-26, ble analysert i EPMA ved bruk av WDS-detektorer. Resultatene presenteres som gjennomsnittsverdier fra tre målepunkter i homogene områder av slagget. Verdiene er uttrykt i vekt%.

Prøve ID	SiO_2	CaO	Al_2O_3	$\mathbf{K}_2\mathbf{O}$	MgO	\mathbf{TiO}_2	FeO	ZnO	Totalt
S-13.1 (1)	50,7	34,0	14,9	0,1	0,1	0	0,1	0	$99,\!9$
S-13.2(1)	56,9	16,8	24,9	0,1	0,2	0	0	0	98,9
S-13.1(2)	46,4	38,2	15,0	0	0,1	0	0	0,1	99,8
S-13.2(2)	46,2	38,0	14,9	0	0,1	0	0	0	99,2
F-14.1	50,8	$31,\!9$	16,7	0	0,1	0	0	0,1	$99,\!6$
F-14.2	$50,\!6$	30,4	15,0	0	0,1	0	0	0	96,1
S-15.1	$45,\! 6$	35,0	18,4	0,1	0,1	0	0	$_{0,1}$	99,3
S-15.2	$45,\!5$	38,9	14,7	0	0,1	0,1	0	0,1	99,4
F-16.1	50,8	27,5	20,2	0,1	0,1	0	0	0	98,7
F-16.2	58,3	31,0	10	0,1	0,2	0	0	0,1	99,7
S-17.1	$43,\!5$	40,4	15,0	0	0,1	0	0	0	99,0
S-17.2	$43,\!8$	40,4	14,9	0	0,1	0	0	0	99,2
F-18.1	47,9	30,7	16,0	0,1	0,1	0	0	0	94,8
F-18.2	$49,\! 6$	33,1	16,0	0,1	0,2	0	0	0	99,0
S-19.1	$52,\!6$	$33,\!3$	13,0	0,1	0,1	0	0	$_{0,1}$	99,2
S-19.2	53,2	$33,\!8$	12,9	0,1	0,1	0	0	0	100,1
F-20.1	67,1	22,0	11,7	0,1	0,1	0	0	0	$101,\! 0$
F-20.2	72,9	21,7	8,3	0	0,1	0	0	0	$103,\!0$
F-20.3	59,7	$27,\!5$	12,8	0,1	0,2	0	0,1	0	100,4
S-21.2	49,4	30,9	19,1	0	0,1	0,1	0	0	$99,\!6$
F-22.1	59,4	$21,\!6$	17,9	0	0,1	0	0	0	99,0
F-22.2	58,0	23,1	19,0	0	0,2	0	0	0	100,3
F-22.3	64,3	$18,\! 6$	$17,\!3$	0	0,2	0	0	0	100,4
S-23.1	44,2	$20,\!3$	34,3	0,4	0,3	0	0	0	99,5
S-23.2	$43,\!6$	21,4	$33,\!9$	0,2	0,2	0	0	0	99,3
F-24.1	$61,\!5$	20,8	17,7	0	0,1	0	0	0,1	100,2
F-26.1	58,2	$23,\!5$	18,3	0,1	0,1	0	0	0	100,2
F-26.2	54,7	25,4	20,5	0,1	0,1	0	0	0	100,8
Tabell 4.4 gir en detaljert oversikt basert på data fra EPMA-analyser kombinert med verdier fra SiO₂-CaO-Al₂O₃-fasediagrammet. Tabellen inkluderer en oppsummering av de normaliserte oksidanalysene fra Tabell 4.3, sammen med det tilhørende forholdstallet mellom CaO og Al₂O₃ i hver prøve. Videre inneholder tabellen informasjon om likvidustemperaturene for de analyserte prøvene. Likvidustemperaturen ble lest av Figur 2.9. I tillegg vises mineralfasen til den tilhørende sammensetningen. Mineralfasen ble lest ut av diagrammet vist i Figur 2.8. Tabellen avslutter med å vise hvilken tapping prøven er tatt fra, hvor tapping null regnes som den første tappingen. Normalisering her vil si at alle andre grunnstoff utenom SiO₂, CaO og Al₂O₃ ble fjernet og disse ble summert til 100%.

Tabell 4.4: Beregninger fra EPMA-analysen som viser forholdstallet mellom CaO og Al₂O₃ i prøvene, den tilhørende likvidustemperturen og mineralfasen til sammensetningen, og tilslutt vises tappinger mellom prøvene fra første prøvetaking. Viskositetsverdiene er lest av fra *Figur 2.11*.

Prøve ID	Normalisert oksidanalyse		Ratio	$\mathbf{T}_{Likvidus}$	Viskositet 1600°C	Mineralfase	Tapping	
	SiO_2	CaO	Al_2O_3	$[\mathrm{CaO}/\mathrm{Al_2O_3}]$	$[^{\circ}C]$	$[Pa \cdot s]$		nr.
S-13.1 (1)	51	34	15	2,28	1300	9	$CaSiO_3$	272
S-13.2(1)	56	17	25	$0,\!67$	1475	30	$Al_2CaSi_2O_8$	272
S-13.1(2)	47	38	15	2,55	1310	7	$CaSiO_3$	272
S-13.2(2)	47	38	15	2,55	1310	7	$CaSiO_3$	272
F-14.1	51	32	17	1,91	1350	10	$Al_2CaSi_2O_8$	273
F-14.2	53	32	16	2,03	1325	10	$Al_2CaSi_2O_8$	273
S-15.1	46	35	19	1,90	1350	8	$Al_2CaSi_2O_8$	306
S-15.2	46	39	15	2,65	1310	6	$CaSiO_3$	306
F-16.1	52	28	21	1,36	1430	13	$CaSiO_3$	306
F-16.2	59	31	10	3,10	1310	13	$CaSiO_3$	306
S-17.1	44	41	15	2,69	1300	6	$CaSiO_3$	307
S-17.2	44	41	15	2,71	1300	6	$CaSiO_3$	307
F-18.1	51	32	17	1,91	1350	10	$Al_2CaSi_2O_8$	307
F-18.2	50	34	16	2,07	1325	9	$Al_2CaSi_2O_8$	307
S-19.1	53	34	13	2,56	1300	9	$CaSiO_3$	345
S-19.2	53	34	13	2,62	1300	9	$CaSiO_3$	345
F-20.1	67	22	12	1,88	1410	30	Kristobalitt	345
F-20.2	71	21	8	2,61	1550	40	Kristobalitt	345
F-20.3	60	28	13	2,15	1200	15	$CaSiO_3$	345
S-21.2	50	31	19	1,62	1400	10	$Al_2CaSi_2O_8$	385
F-22.1	60	22	18	1,21	1390	25	$Al_2CaSi_2O_8$	385
F-22.2	58	23	19	1,22	1410	20	$Al_2CaSi_2O_8$	385
F-22.3	64	19	17	1,08	1310	35	$Al_2CaSi_2O_8$	385
S-23.1	45	21	35	0,59	1375	17	$Al_2CaSi_2O_8$	435
S-23.2	44	22	34	$0,\!63$	1390	15	$Al_2CaSi_2O_8$	435
F-24.1	62	21	18	1,18	1350	25	$Al_2CaSi_2O_8$	435
F-26.1	58	24	18	1,28	1400	20	$Al_2CaSi_2O_8$	526
F-26.2	54	25	20	1,24	1425	15	$\rm Al_2CaSi_2O_8$	526

Prøven som skiller seg mest ut her er S-23.1, som har et CaO/Al₂O₃-forholdstall på 0,5, noe som er lavere enn anbefalt [24]. Dette etterfølges av prøvene S-13.2 og S-23.2, som også viser lave forholdsverdier. De øvrige prøvene viser stor variasjon i sammensetning, uavhengig av om de ble tatt under samme tapping eller dag.

For en dypere forståelse av resultatene fra slaggsammensetningsanalysen, er de normaliserte oksidanalysene fra EPMA-WDS-undersøkelsen presentert i et tertiært fasediagram. *Figur 4.6* illustrerer forskjellene mellom de to prøvetakingsmetodene. De oransje sirkulære punktene representerer slagg tatt i flytende fase, mens de blå trekantene viser skjeggprøvene.



Figur 4.6: Resultatene fra EPMA-analysen av slagget presenteres i fasediagrammet. Blå trekanter representerer skjeggprøver, mens en oransje sirkler viser prøver av slagget som ble tatt i den flytende fasen. Diagrammet dekker prøveserien fra S-13 til F-26

Her skiller prøvene S-23.1 og S-23.2 seg ut med en høyere konsentrasjon av Al_2O_3 . Det er også observert en viss form for sammenheng for hver av prøvetakingsmetodene. Slaggprøvene tatt i flytende fase inneholder høyere nivåer av SiO₂ sammenlignet med skjeggprøvene, mens skjeggprøvene viser en generelt høyere konsentrasjon av Al_2O_3 . Inneholdet av CaO varierer mellom prøvene.

Figur 4.7 organiserer resultatene etter de dagene prøvene ble tatt, med fortsatt inndeling basert på skjegg- og flytende prøver. Fargene indikerer dagen de ble tatt på, med utgangspunktet fra den første prøvetakingen. Lilla indikerer dag 22, blå dag 24, lyseblå dag 28, grønn dag 31, lysegrønn dag 35, og gul representerer dag 42.



Figur 4.7: Resultatene fra EPMA-analysen er presentert ut i fra hvilken dag prøven ble tatt på.

Diagrammet viser interessante trender og funn over en tidsperiode. På dag 22 observeres en konsekvent samling av prøver, unntatt *S*-13.2 (1), som skiller seg ut med et lavt CaO/Al₂O₃-forholdstall.

På dag 24 er samlingen også jevn, men F-16.2 avviker med et høyere forholdstall, noe som indikerer et betydelig høyere CaO-innhold sammenlignet med de andre prøvene. Det kan også se ut til at skjeggprøvene har en lavere mengde SiO₂ og en høyere konsentrasjon av Al₂O₃ sammenlignet med de flytende slaggprøvene, som befinner seg noe høyere i diagrammet.

Dag 28 har høye SiO₂-verdier og lave Al_2O_3 -verdier, mens CaO-innholdet ser ut til å være stabilt blant prøvene. Dag 31 viser likhet med dag 28, med stor variasjon i SiO₂ og Al_2O_3 -nivåer. Skjeggprøvene på denne dagen viser lavere SiO₂-verdier og høyere CaO-innhold, noe som antyder forskjeller i slaggets kjemiske sammensetning over tid.

Dag 35 avdekker betydelig variasjon mellom skjeggprøver og flytende slagg. Flytende slaggprøve F-24.1 inneholder høyt SiO₂- og CaO-innhold sammenlignet med skjeggprøvene S-23.1 og S-23.2 som begge viser lave CaO/Al₂O₃-forholdstall og befinner seg nederst til høyre i diagrammet.

4.3 Slaggsammensetning over tid

Hvis en oppsummerer slaggsammensetningen fra begge analysemetodene, ble det funnet at tappeslagget som ble undersøkt i dette prosjektet har et gjennomsnitt på 56 vekt% (SD=7,4) SiO₂, med et forholdstall mellom CaO og Al₂O₃ på 1,96 (SD=1,0). Hvis en ser på gjennomsnittet mellom prøvemetodene så har prøvene tatt i flytende fase et gjennomsnitt på 59 vekt% (SD=6,9) SiO₂ med et CaO/Al₂O₃-forholdstall på 1,64 (SD=0,9). Skjeggprøvene hadde totalt et gjennomsnitt på 53 vekt% (SD=8,2) SiO₂ og et CaO/Al₂O₃-forholdstall på 1,80 (SD=1,1).

Figur 4.8 oppsummerer slagganalysene utført med to forskjellige analysemetoder. Den blå trekanten og den gule sirkelen representerer resultater fra EPMA-WDS-analysen, mens den grønne trekanten og den røde sirkelen stammer fra SEM-EDS-analysen.



Figur 4.8: Tertiær fasediagram i et SiO₂-CaO-Al₂O₃-system. Den blå trekanten og den gule sirkelen representerer resultater fra EPMA-WDS-analysen, mens den grønne trekanten og den røde sirkelen stammer fra SEM-EDS-analysen. Trekant indikerer skjeggprøve og sirkel indikerer flytende slaggprøver.

Resultatene presentert i Figur 4.9 gir en oversikt over slagganalysene fra alle prøvene, med en variabel sammensetning av SiO₂, CaO og Al₂O₃ gjennom ulike dager. Diagrammet har et hovedområde hvor meste parten av prøvene ligger og med noen avvik som inneholder et lavere CaO/Al₂O₃ forholdstall, dette kan potensielt reflektere variasjoner i kvaliteten på råmaterialene eller forskjeller i prosessforholdene de ulike dagene. Forskjellene kan også være knyttet til

analysemetodene som ble brukt. Som tidligere nevnt, ble 18 prøver analysert med SEM-EDS, mens 30 prøver ble undersøkt med WDS i EPMA, hvorav 28 av prøvene ble tatt med i resultatene.

Prøvene tatt på dag én (rødt), dag tre (rosa), dag sju (mørkeblått) og dag 28 (gul) har generelt sett høyere konsentrasjoner av SiO₂. På den annen side viser prøvene fra dag 35 (lysegrønn), en tendens til økte nivåer av Al₂O₃, mens prøver fra dag 24 (grå) inneholdt størst mengder CaO.



Figur 4.9: Alle resultater fra slagganalysene er oppsummert og organisert etter datoene de ble tatt. Den første prøven ble tatt på dag én, mens den siste prøven ble tatt 42 dager senere. Merk at alle resultater er normalisert for å sikre sammenlignbarhet. Sirkel indikerer slaggprøve tatt i flytende fase, mens trekant indikerer skjeggprøve.

4.3.1 CaO/Al₂O₃-forhold

For å sammenligne analysene blir forholdet til slagget og metallet sammenliknet i Figur 4.10. De blå punktene viser CaO/Al₂O₃-forholdstallet til slagganalysen, mens den oransje punktene viser Ca/Al-forholdet fra tappestrålen av Si-metall under samme tapping som prøven ble tatt på. Fargene på diagrammet markerer de forskjellige dagene prøvene ble tatt, med en beskrivelse øverst som angir hvilken dag hver prøve ble tatt på. De grå tykkere strekene viser skille mellom tappingene. Dette er også lett å se, fordi tappeanalysen er fra en tapping, så de vil være like helt til neste tapping.



Figur 4.10: Figuren illustrerer forholdstallene mellom slagganalysene og tappeprøven fra Si-metallet i tidsrommet hvor slaggprøven ble tatt. De blå punktene representerer CaO/Al₂O₃-forholdstallet fra slagganalysen, mens de oransje punktene viser Ca/Al-forholdstallet fra analysen av Si-metallet. Fargen i kolonnene skiller dagene slaggprøvene ble tatt på, og de grå linjene inne i det skraverte feltet skiller de forskjellige tappingene.

Figuren viser at CaO/Al₂O₃-forholdet er generelt høyere enn Ca/Al-forholdstallet. Tappeanalysen viser et høyere forholdstall enn for oksidanalysen til prøve S-13, S-23 og delprøve F-6.1, S-8.1, F-9.1, F-11.1 og F-22.3.

Diagrammet viser også at sammensetning kan variere stort i løpet av en tapping. Hvis en ser på første tapping på dag 24, prøve S-15 og F-16, varierer dette stort. Dette kan også ha innvirkning i prøvetakingsmetoden, med tanke på viskositet og hva som fester seg i skjegget.

Det er også variasjon innad i delprøvene. For eksempel prøve S-1, hvor første delprøven har et forholdstall på 3,8 etterfulgt av den andre delprøven som har et forholdstall på 3,3. Dette er de høyeste forholdstallene, noe som indikerer høyt innhold av CaO.

Sammensetningen av slagg varierer betydelig innenfor samme prøve. For eksempel, i prøve F-20, som inneholder tre delprøver, er det store variasjoner i CaO/Al₂O₃-forholdet innad i prøven.

4.3.2 CaO-analyser fra forskjellige tappehull

Tidligere studier har sett på sammenhengen mellom tappehull og sammenhengen av slagganalyser uten å finne en korrelasjon eller sammenheng [29] [17]. I dette prosjektet ser det ut som at det kan være sammenheng mellom CaO-innhold i slagget og hvilket tappehull som var i bruk når prøven ble tatt.

Figur 4.11, viser en oppsummering av alle prøvene og hvilket tappehull prøven kommer fra. Verdiene er hentet fra *Tabell 4.1*. X-akse viser tappehullet, og Y-akse viser CaO-innholdet oppgitt i vekt%.



Figur 4.11: Diagrammet viser sammenhengen mellom tappehull og CaO-analyser fra slaggsammensetningen.

Her kan en tydelig se lave verdier av CaO over en kort tidsperiode. Perioden varer fra prøve F-6.1 til og med prøve S-13.2 (1), med tre prøver som viser høyere verdier i perioden. Tidsrammen er innenfor 19 dager, og tre forskjellige tappehull.

I tillegg viser det seg at prøver hentet fra tappehull én har lavere verdier av CaO sammenlignet med prøver fra tappehull tre og fem. Dette kan indikere en faktisk sammenheng, men det kan også være tilfeldig. Det er nødvendig med ytterligere parametere for å fastslå om dette er en reell sammenheng.

4.4 Funn i slaggprøvene

Det ble gjort flere interessante funn av forskjellige materialer og sammensetninger i slaggprøvene. Bortsett fra slagg, ble det funnet ureagert kvarts og karbon, kondensat, spor av alkalimetaller, SiC og Si-metall.

Totalt ble 18 prøver, prøve S-1 til og med S-12, analysert med SEM-EDS, og kan derfor underbygges med kjemiske analyser fra punkt og områdeanalyser på prøven. De øvrige prøvene, prøve S-13 til F-26, ble analysert i EPMA-WDS med punktanalyse kvantifiseringer for å finne sammensetning til slagget i prøvene. Antagelsene av øvrige funn i disse prøvene må betraktes som indikasjoner. I de følgende delkapitlene vil det bli forklart grundig hvorfor antagelsene er gjort for hver kategori.

4.4.1 Funn av karbon

Det ble identifisert at 5 av 18 delprøver inneholdt ureagert karbon. Hvis en ser på hovedprøvene inneholdt 4 av 12 karbon, noe som utgjør ca. 33% av prøvene.

Karbonmaterialet var ikke synlig ved bruk av stereomikroskop, hovedsakelig på grunn av refleksjonene fra det polerte silisiumet som resulterte i en lignende mørk farge. Dette førte til at bekreftelsen av karbonmaterialet ble kun gjort gjennom SEM-EDS-analyser. De prøvene som ikke ble undersøkt med denne metoden, kunne ikke karakteriseres nøyaktig og er derfor utelatt fra de endelige resultatene.

Et stolpediagram i *Figur 4.12* viser hvilke prøver som inneholdt spor av ureagert karbon. I diagrammet indikerer de svarte stolpene prøver hvor det ble funnet karbon, mens de lyse stolpene indikerer ikke funn. Stolper i en mørkere nyanse representerer prøver som ikke ble analysert for å bekrefte eventuelle funn.



Figur 4.12: Fem prøver inneholdt ureagert karbonmateriale. Analysene ble utført på prøvene fra S-1 til S-12, som bekreftet tilstedeværelsen av karbon. Det er visuelt vanskelig å se karbonet i stereomikroskopet. Uten analyser kan det derfor ikke trekkes konklusjoner om de øvrige prøvene.

Figur 4.13 viser prøvene som inneholdt karbon. Figuren viser også hvordan karbon skiller seg ut i et SEM-bildet. De svarte området er tilnærmet hundre prosent karbon. EDS-analysene som bekrefter dette vises i *Vedlegg E*.



Figur 4.13: Karbon funnet i SEM-EDS-analyse. Bildene viser prøve F-2.1, B-4.1, B-4.2 og S-12.2. I tilegg til karbon var det også forekomster av SiC, slagg, FeSi og Si-metall. Forstørrelsene i bildene er på 100x.

Figur 4.14 viser et eksempel på prøven som inneholdt mest karbon, prøve S-10.1. Bildet til venstre er tatt med et stereomikroskop og til høyre er det tilhørende SEM-bildet fra analysen. De fire røde prikkene og det røde markerte området ble analysert og bekreftet å være karbon. Basert på disse funnene kan det antas at alle de svarte områdene i bildet representerer karbonmateriale innkapslet i en matrise. I denne matrisen utgjør de lysere områdene slagg, mens de mørkere gråe områdene består av SiC.



Figur 4.14: Eksempel på funn av karbonmateriale i prøve *S-10.1*: Til venstre vises et bilde tatt med stereomikroskop, og til høyre er det tilhørende SEM-bildet. I SEM-bildet er punktene og områdene som ble analysert med EDS markert. De røde prikkene og områdene indikerer hvor det er funnet karbon. EDS-punkt verdiene kan finnes i *Vedlegg E*.

Denne prøven skiller seg ut fra de andre prøvene der karbon ble funnet, både i mengden karbon og i utseende. På de andre prøvene vist i *Figur 4.13*, kan en se at det stammer fra et porøst materiale, som indikerer ureagert kull eller koks. Prøve S-10.1 virker mere kompakt, og derfor vanskeligere å finne en kilde til karbonet.

4.4.2 Funn av kondensat

Det ble også gjort funn på store mengder kondensat i slaggprøvene, varierende farger som brunt, hvitt, grått og blått. Merk at noe av det hvite-kondensatet ikke ble tatt med, da det var vanskelig å skille det fra andre faser uten bekrefte med kjemisk analyse. I tillegg var det vanskelig å se forskjellen på smeltet kvarts og kondensat, prøve S-13 til og med F-26 er antatt basert på visuelle observasjoner og ikke-kjemisk analyse. Det antas dermed at 20 av 48 prøver inneholdt kondensat, med mengder som varierte fra små spor til å dominere hele prøven. Tilsammen er dette 12 av 27 hovedprøver som utgjør funn av kondensat i 44% av prøvene.

Figur~4.15oppsummerer observasjonene. Her indikerer de brune stolpene funn av kondensat, det mørke skraverte indikerer antatte funn og de skraverte lyse stolpene indikerer ikke funn.



Figur 4.15: Figuren viser funn av kondensat i prøvene. Det ble funnet at 12 av 27 hovedprøver inneholdt en form for kondensat. De brune stolpene indikerer funn av kondensat, de mørke skraverte indikerer antatte funn og de skraverte lyse stolpene indikerer ikke funn.

Visuelt skiller kondensatet seg ut med markante fargeforskjeller, som vises i nyanser av brun/oransje, blå, grått eller hvit [18]. Figur 4.16 viser eksempler fra seks prøver, avbildet med et stereomikroskop. Det er viktig å merke seg at disse bildene representerer prøvene som inneholdt mest kondensat, noen av de andre funnene var mindre markante. Alle de seks prøvene ser ut til å inneholde brunt kondensat, mens prøve S-21.1 antas å inneholde store mengder hvitt kondensat i fargene blått og grått.





Figur 4.16: De seks bildene illustrerer forskjellige typer kondensatfunn i slagget. Alle bildene er tatt med et stereomikroskop, og hver av dem har en målestokk på 1 mm for størrelsesreferanse.

Kondensat vises som brunt når det primært består av Si-SiO₂, mens det kan fremstå i nyanser av hvitt, blått eller grått når det inneholder en blanding av SiC og SiO_x [18]. Figur 4.17 illustrerer et eksempel fra prøve F-9.1, som viser kondensatets utseende på mikronivå. Bildet er tatt med 100x forstørrelse, og viser kondensatet som et mørkt materiale. Inne i denne mørke massen er det lyse prikker, som representerer sfærer av Si-metall. Mørkere farge på kondensatet, indikerer flere Si-sfærer og varmere temperatur [18].



Figur 4.17: Prøve F-9.1 inneholder betydelige mengder kondensat. Bildet øverst i midten er tatt med stereomikroskop, mens bildene nede til høyre og venstre er tatt med SEM-EDS. De røde markeringene indikerer funn av kondensat. EDS-punktverdiene kan finnes i *Vedlegg E*.

De røde pilene viser hvor i prøven det ble funnet kondensat. EDS-punktene som er markert indikerer funn av $Si-SiO_2$, brunt kondensat. Basert på fargenyansene observert i disse prøvene, antas det at de øvrige prøvene også inneholdt kondensat. Bildet nede til venstre illustrerer også kondensat, men dessverre gikk resultatene fra EDS-analysene tapt for disse spesifikke punktene.

Det ble også identifisert materiale som antas å være hvitt kondensat, bestående av SiC-SiO_x. Figur 4.18 presenterer et eksempel på dette. Disse prøvene gjennomgikk ikke kjemisk SEM-EDS-analyse, men i stedet avslørte EPMA-analyser høye konsentrasjoner av SiO₂ og Si. Dette førte til at disse prøvene ble ekskludert fra resultatene for slaggsammensetnings-analyser i prøveserien S-13 til F-26, noe som støtter hypotesen om at dette materialet er kondensat. Bilde til venstre viser en variant som kan fremstå som blåfarget hvitt-kondensat, mens bildet til høyre viser en grålig variant.



Figur 4.18: Eksempler på funn av hvitt kondensat i prøvene inkluderer prøve S-21, som består av to delprøver. Begge delprøvene antas å inneholde hvitt kondensat. Bilde a) viser delprøve S-21.1, mens bilde b) viser delprøve S-21.2 med en målestokk på 1 mm.

4.4.3 Funn av kvarts

Det ble observert kvarts i 5 av 48 delprøver. Noe som betyr at totalt 4 av 27 hovedprøver ble gjort funn i, noe som utgjør 15% av prøvene. Dette illustreres i *Figur 4.19*, hvor de blå stolpene indikerer funn, de mørke skraverte markerer antatte funn og de øvrige ikke funn. De tre første av disse funnene er bekreftet gjennom SEM-EDS-analyser. Merk at de resterende tre funnene ble identifisert visuelt ved bruk av stereomikroskop, og er derfor kun basert på antagelser.



Figur 4.19: Det ble gjort funn av ureagert kvarts i 4 av 27 hovedprøver. De blå stolpene indikerer funn, de mørke skraverte markerer antatte funn og de grå indikerer ikke funn.

Figur 4.20 illustrerer disse funnene. Bildene til venstre viser slaggprøven mottatt fra verket, mens bildene til høyre viser tversnitt av delprøvene observert i stereomikroskopet. På bildene av slaggprøvene kan kvartsmaterialet tydelig sees på avstand med det blotte øyet. På bildet vises kvarts som hvite fragmenter i prøven.



(a) Slaggklump FM-7

(b) FM-7.1 i stereomikroskop



(c) Slaggklump S-8

(d) S-8.1 i stereomikroskop

Figur 4.20: To eksempler på bekreftet funn av kvarts i slaggprøvene. Begge er fra samme tappenummer, FM-7 er tatt i flytende fase før mellomstamping av tappehull, mens S-8 er tatt fra skjegget. Målestokken er 1 cm for bildene a) og c), mens den er 1 mm for bildene b) og d)

Kvarts ble identifisert i to av prøvene analysert med EDS. Visuell inspeksjon tyder på at ytterligere tre prøver også kan inneholde kvarts. Samlet indikerer dette at kvarts er til stede i 5 av de 48 prøvene. *Figur 4.21* viser et eksempel av FM-7.1. Bilde til øverst er tatt med stereomikroskop, mens bildene nederst er avbildet i SEM.



Figur 4.21: Prøve FM-7.1 inneholder kvarts. Bildene nederst er tatt med SEM. Det ble tatt en punkt- og en områdeanalyse for å stadfeste dette. Disse er markert i rødt i bildet øverst. Resultatene fra punktanalysen vises i Vedlegg E.

For å styrke påstanden om at det hvite materialet i bildet er kvarts, ble det utført en SEM-EDS-analyse for å bekrefte dette. EDS-analysen kan en se i *Vedlegg E*. Resultatene viser at punktet og området består av SiO₂ med noen urenheter som Ca og Al, som er typiske forurensninger i kvarts [7].

4.4.4 Funn av silisiumkarbid

Det ble bekreftet funn av SiC i 14 av de 18 prøvene som ble undersøkt med SEM-EDS. Av disse er det 8 av 12 hovedprøver som er bekreftet funn av SiC, noe som utgjør ca. 67% funn i prøvene. De prøvene som ble undersøkt med EPMA-WDS-analyse, ble imidlertid ikke verifisert, og er derfor utelatt fra disse resultatene. En kan anta funn basert på tidligere analyser, men dette ble ikke tatt med i resultatene.

SiC ble ikke påvist i prøvene F-6 til F-8, som alle ble samlet på samme dag. Prøve F-9 derimot, som ble tatt fire dager senere, ble det heller ikke funnet SiC. I de øvrige 14 prøvene ble SiC funnet i varierende mengder. *Figur 4.22* viser visuelt hvor mange prøver som ble bekreftet innhold av SiC.



Figur 4.22: Det ble gjort funn av SiC i 14 av 18 prøver. Grønn stolpe indikerer funn, grå indikerer ikke funn og rød indikerer at det ikke kan bekreftes uten videre undersøkelser.

Figur 4.23 presenterer et typisk eksempel fra prøve F-5.1, der SiC fremstår som en mørk farge i SEM-bildet, noe som gjør den lettere å skille fra andre faser. De øvrige prøvene som ble tatt i EPMA-WDS-analyse, ble ikke kjemisk bekreftet og er derfor ikke inkludert i disse funnene. Men en kan anta at de mørke partiklene som vises i bildene er SiC, på grunn av muntlig forklaring i etterkant av teknisk personell som utførte analysen.



Figur 4.23: Eksempelet viser prøve F-5.1. Bildet i øverst i venstre er tatt i stereomikroskop med en målestokk på 1 mm, mens de øvrige bildene er tatt i SEM-EDS med en forstørrelse på 100x. De røde punktene i SEM-EDS bildet indikerer funn av SiC.

4.4.5 Funn av silisiummetall

Alle prøvene inneholdt Si-metall i varierende mengder. Én av prøvene som ble mottatt fra verket inneholdt rent silisiummetall. Prøven er avbildet i *Figur 4.24*. Selv om denne prøven ikke ble ytterligere analysert, er det viktig å inkludere den i diskusjonen om prøvetakingsmetoden.



Figur 4.24: Skjeggprøven inneholdt rent silisiummetall, og ble derfor ikke videre analysert.

Figur 4.25 viser et eksempel på hvordan Si-metall vises i både stereomikroskopet og i SEM-bilder. I stereomikroskopet vises silisium som mørke flekker. Dette er på grunn av refleksjon fra lyset på en polert overflate. I SEM vises Si-metall som lyse flekker.



Figur 4.25: Bildet viser prøver prøve
 F-6.1, som illustrerer et eksempel på funn av Si-metall i slagg
prøvene. Bildet øverst til venstre viser prøven avbildet med stere
omikroskop, med en målestokk på 1 mm. Si-metallet vises som mørke flekker på grunn av lysets refleksjon. De andre bildene er tatt med SEM-EDS, hvor Si-metallet fremstår som lyse flekker. Disse bildene er tatt med en forstørrelse på 100x.

4.4.6 Andre interessante funn

I flere av prøvene ble det funnet andre interessante grunnstoff. Dette er for eksempel funn av Fe, Ti, K, Na, Mg, S og P. Fe ble funnet som FeSi fase, Ti ble funnet sammen med Fe. K, Na og Mg ble funnet spor av i flere punkter, som vist i *Tabell 4.5,4.7 og 4.8.* Svovel ble funnet som spor på steder som var av karbon. Diagrammene for EDS-punktene/område ligger i *Vedlegg E.*

I prøve S-8.1 ble det funnet K ved flere punkter. Punktene med funn er markert med rødt i figuren under. EDS-punktene/område-verdiene ligger i Tabell 4.5. Disse punktene ligger ved og i en bit kvarts, som vist i mikroskopbilde. Merk at K kan komme fra urenheter i kvarts [7].



Figur 4.26: Prøve S-8.1 med funn av K. Det ble funnet ved fire av EDS-punktene/område. Til venstre er stereomikroskopbildet av prøven og til høyre er SEM-bilde. EDS-punktene ligger også vedlagt i Vedlegg E.

EDS nr.	\mathbf{Si}	\mathbf{C}	0	Ca	Al	\mathbf{S}	\mathbf{Fe}	Κ	\mathbf{Ti}	Na	$\mathbf{M}\mathbf{g}$	\mathbf{P}
27	29,88		$38,\!89$	0,70	29,16			$1,\!37$				
28	$32,\!83$		$39,\!40$	$0,\!93$	$25,\!38$			$1,\!46$				
29	$33,\!01$		39, 49	$1,\!89$	$24,\!33$			$1,\!28$				
33	$30,\!34$		38,22	$3,\!97$	$26,\!43$			$1,\!05$				

Tabell 4.5: EDS-punkt/område verdiene i vekt% til prøveS-8.1

I ett sted på prøve F-9.1 ble det funnet en lys fase som inneholdt Fe. Dette er da en FeSi fase. Det er markert i figuren under med en rød prikk og Tabell 4.6 viser EDS-verdien til punktet tatt i fasen.



Figur 4.27: Prøve F-9.1 med funn av FeSi. Bildet til venstre er i stereomikroskop og bildet til høyre er tatt med SEM.

Tabell 4.6: EDS-punktverdien i vekt
% til prøveF-9.1



Det ble også funnet lyse faser i SEM-bildene til prøve F-11.1. Disse innholdt Fe. Dette er da en FeSi fase og det ble funnet spor av Mg. Stereomikroskopbilde og EDS-analyse punktene er vist i figuren under sammen med *Tabell 4.7* som inneholder verdiene.



Figur 4.28: Prøve F-11.1 med funn av FeSi og Mg. Øverst i venstre er stereomikroskopbilde og resten er SEM-bilder.

Tabell 4.7:	EDS-punktverdiene	i	$\mathrm{vekt}\%$	til	prøve	<i>F-11.1</i> .
-------------	-------------------	---	-------------------	----------------------	-------	-----------------

EDS nr.	\mathbf{Si}	\mathbf{C}	Ο	Ca	Al	\mathbf{S}	\mathbf{Fe}	Κ	\mathbf{Ti}	Na	$\mathbf{M}\mathbf{g}$	Ρ
336	$57,\!66$	$9,\!67$	$32,\!43$								$0,\!24$	
341	$28,\!91$	7,27	$1,\!38$		$35,\!36$		$27,\!08$					
351	$51,\!80$	$6,\!89$					$41,\!31$					

I prøve S-12.1 ble det funnet spor av Na i to punkter. Disse er vist i Figur 4.29 og verdiene er vist i Tabell 4.8. Det er også observert kondensat i denne prøven.



Figur 4.29: Prøve S-12.1 med spor av Na. Det ble funnet ved to punkter. Bildet til venstre er i et stereomikroskopbilde og bildet til høyre er tatt med SEM.

Tabell 4.8: EDS-punktverdiene i vekt% til prøveS-12.1.

EDS nr.	\mathbf{Si}	\mathbf{C}	Ο	Ca	Al	\mathbf{S}	\mathbf{Fe}	Κ	\mathbf{Ti}	Na	$\mathbf{M}\mathbf{g}$	Ρ
469	30,08	$9,\!59$	$35,\!84$	$4,\!34$	$19,\!63$					0,52		
470	$34,\!20$	$9,\!61$	$34,\!94$	$6,\!59$	$14,\!03$					$0,\!64$		

Det ble funnet en sfære i prøve S-12.2, som inneholdt Fe, Ti og P. Det ble tatt to punktanalyser for å bekrefte funnene i denne prøven.



Figur 4.30: Prøve $S{\text{-}}12.2$ med funn av Fe, Ti og P. Det ble funnet som en enkelt sfære i prøven.

EDS nr.	\mathbf{Si}	\mathbf{C}	0	$\mathbf{C}\mathbf{a}$	Al	\mathbf{S}	Fe	Κ	Ti	Na	$\mathbf{M}\mathbf{g}$	Р
425	43,18	$6,\!18$	1,24				$34,\!19$		14,13			$1,\!08$
426	$46,\!19$	$6,\!82$					$35,\!37$		$10,\!91$			0,72

Tabell 4.9: EDS-punktverdiene i vekt
% til prøve $S{\text -}12.2.$

EDS-dataene sammen med grafene for spekterene er vist i Vedlegg E der kan det sees hvor betydelige toppene er for de ulike sporstoffene som ble funnet.

4.5 Bildeanalyse

Under viser resultatene fra bildeanalysen gjort på 18 av prøvene som undergitt SEM-EDS-analyse. Analysene blir gjort med utgangspunkt i plasseringen på det forskjellige punktene der EDS-analysen var gjennomført. Fargene de områdene hadde ble tilknyttet EDS-punktanalysen og derfra bestemt kjemisk sammensetning. Bildeanalysen av alle bildene er vist i *Vedlegg F*.



Figur 4.31: Bilde av prøve S-1.1 med før og etter en separasjon på fire fargenyanser.

Tabellen under viser også hvilken faser som ble regnet ut med EDS-punkter på de forskjellige fargenyansene for prøvene. Hver farge ble gitt et faseområde fra fasediagrammet i *Figur 2.8*, en Si-fase eller SiC-fase. Det ble skilt mellom kristobalitt og SiO₂ fordi det er skilt i den tidligere nevnte figuren. Hver fase er basert på gjennomsnittet av EDS-punktverdiene som var i den gitte fargen. Det må merkes at fargen nødvendigvis ikke er fasen den blir tildelt, men er et gjennomsnitt av analysene gjort innenfor fargen.

Tabell 4.10: Resultatene av bildeanalysene. Her vist med fargene og prosentandelene av hver fase. Fargene er sortert etter synkende rekkefølge fra øverst til nederst og hvis en fase hadde flere farger så ble det også sortert etter stigende rekkefølge til venstre. Alle fargene er den samme HEX-kodefargen som kom fra analysen.

Prøve	Farge	Andel	$\operatorname{Fase}(\mathbf{r})$	Prøve	Farge	Andel	$\mathrm{Fase}(\mathbf{r})$
S-1.1		$63,\!38~\%$	CaSiO3	F-5.2		50,52~%	Kristobalitt
		$31,\!99~\%$	Kristobalitt			$45,\!31~\%$	$CaSiO_3$
		$4,\!63~\%$	Si			$4,\!18~\%$	Si
S-1.2		55,95~%	Kristobalitt	F-6.1		58,01%	$Al_6Si_2O_{13}$
		44,05~%	SiO_2			$28,\!07\%$	Si
F-2.1		81,21 %	CaSiO ₃			13,92%	Kristobalitt
		10,37~%	SiO_2	FM-7.1		$86,\!65~\%$	SiO_2
		$8,\!41~\%$	Si og SiC			$13,\!35~\%$	Si
F-2.2		84,82 %	CaSiO ₃	S-8.1		45,86%	$Al_2CaSi_2O_8$
		$10,\!42~\%$	SiO_2			$36,\!40\%$	SiO_2
		4,76~%	Si			$9{,}61\%$	Si
S-3.1		50,07~%	Kristobalitt			$8,\!13\%$	$Al_6Si_2O_{13}$
		$31,\!35~\%$	Si/ikke nok data	F-9.1		58,76~%	SiO_2
		$18,\!59~\%$	$Kristobalitt/SiO_2$			$41,\!24~\%$	$Al_2CaSi_2O_8$
S-3.2		69,39~%	Kristobalitt	S-10.1		$65,\!16~\%$	$Al_2CaSi_2O_8$
		$23,\!04~\%$	$CaSiO_3$			$29,\!39~\%$	$\rm Si/C$
		$7,\!57~\%$	$Al_2CaSi_2O_8$			$5,\!45~\%$	$CaSiO_3$
B-4.1		82,20~%	Kristobalitt	F-11.1		$71,\!16~\%$	$CaSiO_3$
		$17,\!80~\%$	$CaSiO_3$			$28,\!84~\%$	SiO_2
B-4.2		73,91 $\%$	Kristobalitt	S-12.1		$33,\!94~\%$	$Al_2CaSi_2O_8$
		$26,\!09~\%$	Si/SiC			31,73~%	$\rm Si/SiC/SiO_2$
F-5.1		54,06~%	SiO_2			$18,\!85~\%$	SiO_2
		$41,\!10~\%$	$CaSiO_3$			$15,\!48~\%$	ikke nok data
		4,85~%	Si/SiC	S-12.2		69,24~%	$Al_2CaSi_2O_8$
						$24,\!37~\%$	$Al_2CaSi_2O_8/Si/SiC$
						$6,\!40~\%$	Kristobalitt

Det ble funnet at 9 av 18 prøver hadde en sammensetning som var innenfor faseområde CaSiO₃. Andelen av det faseområdet på prøvene som inneholdt CaSiO₃ varierte mellom 5,5% og 84,8%. Det ble også funnet at 9 av 18 prøver hadde en sammensetning som var innenfor kristobalitt. Her varierte andelen mellom 6,4% og 82,2%. For Si-fasen ble det funnet i 13 av 18 prøver. Den varierte mellom 4,2% og 31,7%. Si-fasen var vanskelig å skille fra andre mørke faser, og ble derfor ofte gruppert sammen med andre mørke faser hvis de var tilstede. SiO₂ faseområde ble funnet i 10 av 18 prøver. Andelen av faseområdet varierte mellom 10,4% og 86,7%.

SiC blir nevnt som en fase sammen med andre faser som Si og SiO₂. SiC er mørkt og er tatt med i de mørke fasene når det ble detektert der. Det ble funnet SiC fase i 4 av 18 prøver. Der varierte andelen mellom 4,9% og 31,7%. Faseområde Al₂CaSi₂O₈ ble funnet i 6 av 18 prøver og andelen varierte mellom 7,6% og 45,9%. Faseområdet det ble funnet minst av, var Al₆Si₂O₁₃, som ble funnet i 2 av 18 prøver. Der prøve *S-8.1* hadde 8,1% og prøve *F-6.1* hadde 58,0%.

På to av prøvene var det for lite data for én av fargene, for å kunne si noe om sammensetningen. Det var på prøve S-12.1 og S-3.1, men her var det noen sirkulære mørke kuler som blir antatt til å være Si-metall.

Alle prøvene inneholdt flere faser, varierende fra to til fire faser per prøve. Variasjonen opptil fire faser skyldes at det kun ble valgt fire fargenyanser. Hadde flere farger blitt valgt, kunne det ha vist enda større variasjon i prøvene. Dette ble imidlertid ikke gjort på grunn av den tidkrevende prosessen.

Kapittel 5

5 Diskusjon

Det forrige kapittelet presenterte funnene fra prosjektet, hvor målet var å undersøke variasjonen og sammensetningen av industrielt tappeslagg fra silisiumprosessen over tid. Totalt ble det analysert 48 delprøver fra 27 forskjellige slaggprøver, tatt over en periode på 41 dager. Det ble gjennomført kjemisk analyse av prøvene med SEM-EDS og EPMA-WDS, samt bildeanalyse for å se på variasjonen i prøvene. Underkapitlene vil diskutere funnene fra dette studiet, samt mulige feilkilder og deres potensielle innvirkning på de innsamlede dataene.

5.1 Variasjon blant delprøvene

Oppgaven innebærer en kvantitativ analyse av tappeslagg over tid, noe som krevde undersøkelse av et betydelig antall prøver. Derfor var det avgjørende å analysere så mange prøver som mulig innenfor den fastsatte tidsrammen. Hvis en ser på *Figur 3.6* i *Kapittel 3.3*, er tversnittet av en delprøve relativt lite i forhold til hele hovedprøven. I dette eksempelet var hovedprøven ca. 7 cm, mens tversnittet av delprøven var i underkant av 1,5 cm. For å sikre at et tverrsnitt av én enkelt bit fra slaggprøven kunne representere hele prøven, ble det i tillegg tatt ytterligere en til to ekstra delprøver fra forskjellige områder på noen av prøvene. Dette ble gjort for å finne ut om tverrsnittet av én delprøve er representativ for hele hovedprøven eller ikke.

5.1.1 Visuelt utseende

Ved å undersøke utseendet til delprøvene, observeres det at noen varierer og andre inneholder de samme fasene. I noen tilfeller kan det sees en lysere fase i en ellers gråfarget prøve. Videre kan det i enkelte delprøver observeres kondensat eller smeltet kvarts i én av delprøvene, men ikke i den andre. Bildene av alle prøvene ligger oppsummert i *Vedlegg C*.

Et eksempel på at prøvene kan være ganske like visuelt er hentet fra prøve B-4. Figur 5.1 viser at noen av de samme fasene kan være til stede. Det øverste bildet viser slaggprøven, og bildene under viser delprøvene B-4.1 og B-4.2. Likheten mellom disse to prøvene er at de begge ser ut til å inneholde en grå-slaggsammensetning og en mindre mengder lysere slaggfaser.



Figur 5.1: Prøve B-4 viser et eksempel på at delprøvene kan være relativt like. Bildet til øverst viser slaggbiten. Bildene nederst viser stereomikroskopbildet av delprøvene med delprøve B-4.1 til venstre og til høyre viser delprøve B-4.2.

Et eksempel på at prøvene kan se forskjellige ut er hentet fra prøve S-12, vist i Figur 5.2. Her kan en se at utseende til delprøvene skiller seg fra hverandre. Prøve S-12.1 inneholder kondensat, mens prøve S-12.2 i hovedsak består av forskjellige slaggsammensetninger.



Figur 5.2: Prøve S-12 illustrerer hvordan resultatene kan variere avhengig av hvor på slaggbiten delprøven er tatt fra. Det øveste bildet er av slaggprøven, og de nederste bildene er delprøvene avbildet i stereomikrosopet. Bildet til venstre viser delprøve S-12.1, og bildet til høyre viser delprøve S-12.2, med en målestokk på 1 mm.

Flere eksempler på variasjon innenfor delprøvene er presentert i Underkapittel 5.5 - Bildeanalyse. I dette avsnittet ble prøvene analysert med fokus på farge, noe som bidrar til å belyse variasjonene basert på utseende kombinert med kjemisk analyse av fargenyanser. Også her viser resultatene at variasjonen mellom delprøvene er for stor til å representere hele prøven.

5.1.2 Kjemisk slaggsammensetning innad i prøven

Den kjemiske slaggsammensetningen til delprøvene var varierende for noen av hovedprøvene, men stort sett samsvarte analysen mellom delprøvene. Et eksempel på lik slaggsammensetning er i hovedprøvene S-13(2) og S-17 som begge har to delprøver som består gjennomsnittlig av helt lik sammensetning.

I kontrast viser prøven F-16 stor variasjon i CaO/Al₂O₃-forholdet mellom delprøvene. Delprøve F-16.1 har et forhold på 1,36, mens delprøve F-16.2 har et forholdstall på 3,10, noe som indikerer betydelige forskjeller innad i prøven. Begge delprøvene befinner seg derfor i to forskjellige mineralfaser, Al₂CaSi₂O₈ for delprøve F-16.1 og CaSiO₃ for F-16.2, ifølge fasediagrammet i *Figur 5.3*. Figuren viser delprøvene blåfarget i diagrammet. Sammensetningen til delprøvene er gitt under, hvor en tydelig kan se variasjon:

F-16.1: 52% SiO₂ - 28% CaO - 21% Al₂O₃ F-16.2: 59% SiO₂ - 31% CaO - 10% Al₂O₃

Et eksempel på variasjon i mineralfaser innenfor delprøvene fra en skjeggprøve er vist i prøve S-12. Visuelt skilte prøven seg ut med de tilhørende delprøvene, som vist tidligere i Figur 5.2. Figur 5.3 viser de forskjellige mineralfasene i prøven. Her er prøven indikert med en grønn farge. For eksempel inneholdt delprøve S-12.1 en gjennomsnittlig slaggfase som ble indentifisert som kristobalitt, mens delprøve S-12.2 primært bestod av Al₂CaSi₂O₈. Sammensetningen til delprøvene er gitt under:

S-12.1: 67% SiO₂ - 17% CaO - 16% Al₂O₃ S-12.2: 52% SiO₂ - 32% CaO - 16% Al₂O₃



Figur 5.3: Eksempelene viser at det kan forekomme forskjellige mineralfaser innad i en hovedprøve. Et eksempel fra en skjeggprøve er fra S-12, som ble delt opp i to delprøver. Den mørkegrønne sirkelen representerer den første delprøven og den lysegrønne sirkelen representerer den andre delprøven. Et eksempel fra en prøve tatt i flytende fase er F-16 i blått. Delprøve F-16.1 er representert med en mørkeblå farge, mens delprøve F-16.2 er i lyseblått.

Her observeres betydelig variasjon innenfor enkelte hovedprøver. De forskjellige mineralfasene i prøven kan være relatert til hvordan slagget størkner.

5.1.3 Konklusjon om delprøver

Basert på observasjoner, er det tydelig at én delprøve ikke nødvendigvis representerer hele hovedprøven. Selv om mange prøver er like, forekommer det signifikante forskjeller i noen prøver, noe som ikke kan ignoreres. Det er derfor en betydelig sannsynlighet for at flere delprøver kan mangle visse nøkkelkomponenter.

For å få en grundig oversikt over sammensetningen av hele prøven, kunne analyseteknikker som *røntgendiffraksjon* (XRD) og *induktivt koblet plasmamassespektrometri* (ICP-MS) ha vært anvendt. En XRD-analyse gir innsikt i hvilke krystallstrukturer og volumfraksjonen av faser som generelt finnes i prøven. På den annen side tillater en ICP-MS-undersøkelse en mer presis bestemmelse av grunnstoffenes sammensetning og konsentrasjoner utenom grunnstoffet Fe.

5.2 Analysemetode

Det kan være flere faktorer som påvirker forskjellene i prøvene. En viktig faktor som spiller inn, er analysemetoden som ble anvendt. WDS har vanligvis lavere deteksjonsgrenser og dermed en høyere nøyaktighet i forhold til EDS [41]. I tillegg kan det være deteksjonsforskjeller mellom apparatene, noe som gjør at det blir en forskyvning i mengde detektert stoff. Dette kan være tilfellet her, som vist i *Figur* 5.4. Hvor en tydelig kan se at de fleste prøvene ligger spredt på to forskjellige linjer i diagrammet. De rosa prøvene indikerer at prøvene er analysert i SEM-EDS, mens de blå indikerer EPMA-WDS-analyse. Hvis en tar et punkt i nullpunktet øverst i diagrammet og strekker en linje ned i diagrammet, kan en se at prøvene som ligger på linjen har en differanse som utgjør et forholdstall på ca. 1,37 for CaO/Al₂O₃-forholdet.



Figur 5.4: Viser WDS og EDS prøvene med en rød strek trekt igjennom hver av plasseringene av prøvene. Der den røde linjen til venstre er omtrentlig CaO/Al₂O₃ forhold til EDS prøvene på 2,64 og den til høyre er for WDS prøvene som har en CaO/Al₂O₃ forhold på 1,27. Dette utgjør en differanse på 1,37.

Ved å fokusere utelukkende på analysemetoden og prøvetype, viser resultatene at sammensetningen av tappeslagget er gjennomsnittlig:

SEM-EDS (Skjeggprøver):	$59,5\% SiO_2$	- 27,0% CaO	- 13,5% Al ₂ O ₃
EPMA-WDS (Skjeggprøver):	$48,0\% SiO_2$	- 33,0% CaO	- 19,0% Al ₂ O ₃
SEM-EDS (Flytende slagg):	$60,5\% \text{ SiO}_2$	- 24,5% CaO	- 15,0% Al ₂ O ₃
EPMA-WDS (Flytende slagg):	$58,0\% \text{ SiO}_2$	- 26,0% CaO	- 16,0% Al ₂ O ₃

Disse funnene kan indikere at SEM-EDS-analyser i gjennomsnitt registrerer høyere SiO₂-nivåer eller lavere CaO og/eller Al_2O_3 nivåer enn EPMA-WDS. Dette kan skyldes variasjoner i slaggsammensetningen eller forskjeller i analysemetodene. Det ble tatt flere punktanalyser i SEM-EDS enn i EPMA-WDS.

Forskjellene som er vist her er med på å underbygge at det burde vært benyttet en bulkanalysemetode som analyserer hele prøven, fremfor et lite tverrsnitt. Slik som XRD og ICP-MS.

5.3 Slaggsammensetning og variasjon

5.3.1 Slaggsammensetning

I denne undersøkelsen ble det funnet at sammensetningen til tappeslagget varierer fra 44-71 vekt% SiO₂ og CaO/Al₂O₃-forholdstallet varierer mellom 0,4-3,8. Dette utgjør et gjennomsnitt på 56 vekt% SiO₂ og et CaO/Al₂O₃-forholdstall på 1,96, noe som er relativt høyt sammenlignet med de tidligere undersøkelsene.

Som vist tidligere i Kapittel 2.5.2 er det gjort tidligere analyser av tappeslagg. Figur 5.5 viser en oppsummering av resultater av slaggsammensetningen fra industrielt tappeslagg sammenlignet med tidligere studier. Resultatene fra dette studiet vises som lysegrønn. Tidligere slaggprøver fra Elkem Thamshavn ovn 2, vises i gult, og ser ut til å samsvare med resultater fra dette forsøket. De øvrige prøvene er fra ovner som produserer FeSi-metall, noe som gjør at de skiller seg ut i diagrammet med en annen sammensetning. Analysemetoden som ble brukt i de tidligere studiene er hovedsakelig EPMA, noe som gjør resultatene sammenlignbare med dette studiet.



Figur 5.5: Diagrammet sammenligner resultatene fra Folstad [17] og Jusnes [29] sine forsøk med disse resultatene som er markert i lyse grønt. Dette forsøkets resultater er plassert relativt høyt i diagrammet, i likhet med andre det andre Si-slagget fra Elkem Thamshavn. Slaggprøvene fra Finnfjord AS stammer fra FeSi-produksjon, mens opprinnelsen til slaggprøvene fra "Furnace B" er ukjent. Disse slaggsammensetningen ligger lavere til høyre i forhold til slagg fra Si-produksjon. Den oransje sirkelen viser høy-viskositetslagget som ble rapportert fra Finnfjord [17]

For å oppsummere de tidligere nevnte verdiene og variasjonen i SiO₂-vektprosent og forholdet CaO/Al₂O₃, vises dette i *Figur 5.6*. Fasediagrammet illustrerer tydelig den variasjonen som ble omtalt tidligere.



Figur 5.6: Fasediagrammet oppsummerer figuren vist over som areal. Arealene er laget slik at linjene til høyre og venstre for hvert areal er den gitte maksimale og minimale CaO/Al_2O_3 -forholdet som er nevnt tidligare.

Resultatene fra dette studiet viser at slagget som ble analysert har relativt lik sammensetning som tidligere funn. Det mørkeblåe feltet viser undersøkelsene som Folstad gjorde hos Elkem Thamshavn på en Si-ovn, som er mest sammenlignbar til dette forsøket. Dette forsøket viser at tappeslagget har generelt høyere CaO-innhold enn tidligere funn.

5.3.2 Grønt og grått slagg

Fargen på slagget har tidligere vært omdiskutert i forskjellig studier. En tidligere hypotese hevdet at høyere konsentrasjoner av Al_2O_3 i slagget resulterte i en grønn farge på slagget [2]. I følge Folstads resultat [17], fører en økning i antallet små SiC-partikler til at slagget får en grønn farge, mens større og færre SiC-partikler resulterer i en grålig farge. I dette forsøket varierte også fargen på slagget mellom prøvene. Alt fra grønn, grå og brunt.

Figur 5.7 presenterer et eksempel fra denne undersøkelsen som støtter Folstads

påstand. Bildene til venstre viser delprøvene F-18.2 og F-22.1 avbildet i stereomikroskop. Til høyre er tilhørende EPMA-bilder, tatt for å analysere slaggsammensetningen. Vær oppmerksom på at de blå pilene representerer antakelser basert på tidligere undersøkelser, mens den røde pilen peker på slagget som ble analysert.



(a) Prøve S-18.2, grått slagg



(b) Prøve F-22.1, grønt slagg

Figur 5.7: Bildene illustrerer eksempler på forskjellen mellom slagg med grønn og grå farge. Bildene til venstre er tatt i stereomikroskop med en målestokk på 1 mm, mens bildene til høyre er fra EPMA-analysen med en forstørrelse på 200x. Bilde a) viser et eksemple på at større og færre SiC partikler gjør slagget mer grålig. Bildet b) viser et eksemple på at små SiC partikler bidrar til en grønnlig farge på slagget.

For å avkrefte eller bekrefte at mengden Al_2O_3 påvirker fargen, kan en se på sammensetningen til begge prøvene:

F-18.2:~50% SiO_2 - 34% CaO - 16% Al_2O_3 F-22.1:~60% SiO_2 - 22% CaO - 18% Al_2O_3

I disse prøvene er innholdet av Al_2O_3 relativt likt, mens andelene av SiO_2 og CaO varierer i forhold til Al_2O_3 . Selv om dette eksempelet hadde lik mengde Al_2O_3 , var det stor variasjon mellom prøvene. Et eksempel på økt innhold av Al_2O_3 i en prøve med grønnslagg er fra prøve *S-16.1*, vist i *Figur 5.8*.



Figur 5.8: Eksempelet viser prøve F-16.1 som har en veldig markant grønn farge på slagget. Bildet til venstre viser prøven avbildet med stereomikroskop med en målestokk på 1 mm, mens bildet til høyre visertilhørende EPMA-bilde med forstørrelse 200x. De blå pilene er ikke bekreftet kjemisk, men antatt i forhold til tidligere studier. Den røde pilen viser hvor slagget har blitt analysert.

Her er det usikkert hvor EPMA-bildet ble tatt. Det kan være fra det lysegrønne eller det mørkegrønne området. På EPMA-bildet er de mørke SiC-partiklene godt synlige, omgitt av slagg-matriks og noen få Si-sfærer. Slaggsammensetningen av denne prøven er:

F-16.1: 52,5% SiO₂ - 28% CaO - 20,5% Al₂O₃

Flere resultater kunne blitt presentert for å styrke denne påstanden, men det er utfordrende ettersom det er uklart hvor i prøven bildene ble tatt ved EPMA-analysen. Bildene som ble tatt i SEM-analysen er tatt med en mindre forstørrelse og med SE, så det er derfor vanskeligere å se de små SiC-partiklene. De eksemplene som er vist her, antyder likevel at slaggets farge ikke bare påvirkes av sammensetningen, men også av mengden og størrelsen på de involverte SiC-partiklene. Det vil si at resultatene så langt viser at begge hypotesene holder, både Al_2O_3 innhold og fin fordeling av SiC partikler kan føre til grønn farge.

5.3.3 Kondensat i prøvene

Det ble tidligere vist under hvilke omstendigheter ulike typer kondensater blir dannet i *Kapittel 2.3.3.* Dette var i laboratorieskala og det er ikke forventet å finne kondensat i tappeslagget ettersom temperaturen i tappeslagget er rundt 1900°C og partialtrykket av SiO i ovnen er lavere enn i pilotforsøket til Broggi [17] [18].

I dette prosjektet ble kondensat funnet i 12 av 27 hovedprøver. Når kun hovedprøvene vurderes, utgjør dette funn av kondensat i 44% av prøvene, noe som er betydelig. Kondensat ble også funnet i tappeslagg under Folstads forsøk, men i mindre grad [17].

Kondensatet kan ha kommet fra området over tappehullet, hvor det kan ha falt ned i metallstrømmen og blitt ført ut sammen med metallet og slagget. Alternativt har kvarts og kondensat blitt smeltet og passert krateret, uten å oppnå høye nok temperaturer til å reduseres før tappingen. En illustrasjon på hvordan dette kan ha skjedd er vist i *Figur 5.9*. Her er også Folstads teorier om plassering av kondensat tatt med [17]. På figuren kan en se at tappekanalen har utviklet seg falske kanaler over tid. Her kan materialet strømme ned, men dette er ikke sikkert. Hvis dette stemmer, kommer materialet igjennom ovnen uten å ha kontakt med krater sonen, noe som mest sannsynlig har skjedd her.



Figur 5.9: Bildet illustrerer hvordan det ureagerte materialet og kondensatet kan ha kommet ut av tappehullet uten å komme i kontakt med høye temperaturer i kratersonen.
Resultatene kan være påvirket av rapporterte lave temperaturer i øsen før tilsetningen av raffineringsmiddel. Temperaturen ble ikke konsekvent overvåket for alle slaggprøvene, men de rapporterte tappetemperaturene lå under 1490°C, noe som er svært lavt sammenlignet med det som antas å være normale temperaturer [17]. De rapporterte temperaturene ble vist i *Tabell 4.1*. Den lave temperaturen kan skyldes at målingen ble utført senere i tappingen, noe som kan forklare avviket fra normal temperatur. Flere parametere kan påvirke temperaturen, som mengden oksygen i luftblandingen, starttemperaturen på øsen, samt om øsen ble tilsatt kjølemetall og/eller raffineringsmiddel før temperaturmåling.

Siden disse målingene gjelder temperaturen i øsen, kan det være relevant å legge til en ekstra 100-300 °C for å reflektere temperaturen på metallet som kommer direkte fra tappehullet [17]. Med denne justeringen når temperaturen opp til nivåer som er sammenlignbare med tidligere funn av kondensater. Det er derfor rimelig å anta at temperaturen fra ovnen var under 1790 °C.

5.3.4 Si og SiC i prøvene

Det ble funnet Si-metall i alle prøvene. Dette ble bekreftet med EDS-analyse for flere av prøvene, og basert på utseendet til de bekreftede prøvene, ble det antatt at resten av prøvene også inneholdt Si-metall. EDS-analysen for bekreftelsen av Si-metallet kan finnes i *Vedlegg E* og oversiktsbildene av prøvene er vist i *Vedlegg C*.

SiC ble funnet i 8 av 12 hovedprøver i SEM-EDS-analysen, noe som utgjør 67% av prøvene. Dette var uventet, da Folstad [17] fant SiC i alle prøvene. Manglende funn kan skyldes innstillingene som ble brukt på SEM-en, hvor det ble brukt for lav forstørrelse til å se SiC partiklene, samt bruken av SE. Fra EDS-analysen ble det heller ikke funnet SiC, grunnen var nok at de små mengdene C som ble detektert var antatt til å være karbonbelegget på prøven. Men fra *Kapittel 5.3.1* blir det diskutert at små SiC-partikler og mengde Al_2O_3 kan gi en grønnlig farge på slagget. Alle prøvene det ikke ble bekreftet SiC på, uten om prøve *F-9.1*, var grønnlig farget. Dette kan tilsi at SiC-partikler er tilstede i prøvene selv om det ikke ble bekreftet kjemisk.

Prøvene som ble sett på i EPMA-analysen, ble ikke tatt med under disse resultatene på grunn av manglende kjemisk bekreftelse. En kan likevel anta funn av SiC og Si, basert på uteseende til EPMA-bildene. Det er fordi at bildene ligner det som er funnet i tidligere studier, slik som Folstad som fant SiC i alle sine prøver [17]. Basert på dette ser det ut til at de 28 resterende prøvene også inneholder SiC.

SiC vil også påvirke viskositeten til prøvene. Viskositetene som var vist til tidligere i *Kapittel 4.2* vil i realiteten være høyere på grunn av tilstedeværelsen av SiC-partikler. Det blir vist i *Likning 2.13* at økende mengde faste partikler vil føre til økt viskositet.

5.3.5 Andre funn i slaggprøvene

I prøvene ble det funnet spor av grunnstoffer som K, Na, P og Mg. Dette kan forventes siden det er urenheter i råmaterialene som kan inneholde disse grunnstoffene. Dette ble tidligere vist i *Kapittel 2.2.1* [8]. Tidligere har Folstad rapportert funn av spor av Na₂O, MgO og/eller BaO i sine tappeprøver. Det har tidligere blitt sett på massebalansen i silisiumsovner av Kamfjord og Myrhaug. Som vist i *Tabell A.1* og i *Figur A* så er det lite forventet å finne K, Na og Mg i metall/slagg. Disse funnene ser ut til å kun være i prøver som inneholder ureagert råmateriale eller kondensat. K ble funnet i en prøve som inneholdt kvarts. Na og Mg ble funnet i en prøve som inneholdt kondensat. Funnene som er gjort her, kan tyde på at det blir med ureagert råmateriale og kondensat ut fra ovnen ved tapping.

Funnet av Fe i FeSi-fasen kan skyldes jernsmitte fra blåsing av tappehullet. På grunn av manglende informasjon fra tappeprosessen er dette imidlertid usikkert, da det også kan være forurensning fra kvarts og karbonmateriale.

5.4 Funn av ureagert materiale

5.4.1 Ureagert kvarts i prøvene

Det kan være flere årsaker til at det ble gjort funn av ureagert kvarts i ca. 19% av hovedprøvene. De tre første funnene, som vist i *Figur 4.15* er tatt under samme tappenummer, noe som kan bety at de er tatt kort tid etter hverandre. Mens de tre siste funnene er fra to hovedprøver som også ble tatt under samme tapping. Prøvetypen varierer og er dermed ikke avgjørende i dette tilfellet.

En mulig årsak til funn av ureagert kvarts i prøvene kan være tidspunktet de ble tatt på. Dersom prøvetakingen fant sted under tilsetning av raffineringsmiddel eller kort tid etterpå, kan forurensninger ha oppstått fra kvartsrester som kan ha havnet i tapperennen og deretter overført til slaggprøvene. To av hovedprøvene var tatt fra skjegget, mens tre prøver ble tatt i flytende fase. Det er utfordrende å forestille seg at prøven i den flytende fasen kunne blande seg så mye med kvartsen fra tapperennen, dersom dette skyldtes øsens påsetting. Som vist i *Figur 4.20*, er kvartsbitene tydelig innblandet i prøven, noe som tyder på at det kan være ureagert råmateriale fra ovnen som har kommet ut gjennom tappehullet. Det kan tyde på kvartsen ikke har blitt eksponert for en temperatur over 1700°Clenge nok til å smelte sammen med slagget, men kan komme fra samme sted som hypotesen i *Kapittel 5.3.3*.

5.4.2 Ureagert karbonmateriale i slaggprøvene

Det ble også funnet ureagert karbonmateriale i noen av slaggprøvene. Folstad og Jusnes fant begge spor av ureagert karbonmateriale i prøver fra FeSi-ovner tilhørende Finnfjord AS. Folstad konkluderte med at karbonet kunne stamme fra stampemasse [17], mens Jusnes ikke kunne fastslå opprinnelsen til funnene [29].

De analyserte prøvene omfattet kun delprøver fra S-1.1 til S-12.2. Karbonmateriale ble identifisert i prøvene F-2.1, B-4.1, B-4.2, S-10.1 og S-12.2. Bilder av disse funnene er presentert i *Delkapittel 4.4.1*, og tilhørende EDS-analyser er dokumentert i *Vedlegg E.*

Karbonet som er funnet ser ut til å være ureagert karbonmateriale. En mulig årsak kan være forurensning fra verktøyet som ble brukt ved prøvetakingen. Prøvedigelen er laget av grafitt, som kan potensielt overføre partikler til prøvene og forurense overflaten. Alle prøvene med funn av karbon ble tatt med prøvekoppen utenom F-2.1, som ble tatt med en støter. En kan anta at utsiden av prøvene ikke er analysert, siden alle prøvene ble knust og slipt ved prøvepreparering. Det vil si at overflaten som blir sett på er fra innsiden av prøven og det er derfor usannsynlig at karbonmaterialet kan komme fra prøvedigelen.

Hvis en ser på bildene i Figur 4.13 kan det se ut til at karbonmaterialet er fra kull eller koks på grunn av porøsiteten [10]. Dette kan en spesielt se i prøve S-12.2. Prøve B-4.2 mangler denne porøsiteten og kan derfor ha kommet fra andre årsaker som for eksempel under prøveprepareringen, men siden den andre delprøven B-4.1 og tilsynelatende inneholder ureagert kull eller koks, kan en anta at det samme gjelder for denne delprøven også.

Figur 5.10 viser en sammenligning fra én av prøvene i dette forsøket, sammenlignet med funn av karbon i FeSi-slaggprøvene som ble funnet i Jusnes sitt forsøk [29]. Ved en nærmere kikk på bildet, kan det se ut til at dette er samme karbonmateriale. På grunn av porøsiteten og utseende kan det se ut til at dette karbonmateriale er ureagert koks eller kull. Dette ble ikke bekreftet av Jusnes.



Figur 5.10: Bildene viser en sammenligning av funn av karbonmateriale i dette forsøket og Jusnes sitt. Til venstre vises et SEM-EDS-bilde av prøve F-2.1 med en forstørrelse på 100x, og til høyre vises en av prøvene tilhørende Jusnes sitt forsøk under en EPMA-analyse med en forstørrelse på 200x. Karbonmaterialet ser ut til å være relativt likt, noe som kan skyldes tilstedeværelsen av ureagert koks eller kull på bakrunn av et det er et porøst materiale [37].

I delprøve S-10.1, vist i Figur 4.14, var det tydelig at prøven skilte seg ut, både på grunn av sin kompakte masse og mengden materiale. Dette indikerer at opphavet til karbonmaterialet kan komme fra stampemasse fra tappekanalen eller tapperennen, noe som Folstad konkluderte med i sine studier. Sammenligningen mellom hennes funn og funnene i prøve S-10.1 er vist i Figur 5.11. Her kan en se de samme kompakte nål-strukturene som samsvarer med noen av materialet i prøven fra dette studiet.



Figur 5.11: Bildet til venstre viser delprøve S-10.1 tatt i SEM med en forstørrelse på 100x. Bildet til høyre er fra Folstad sine undersøkelse av FeSi-slagg fra Finnfjord AS. Bildet er tatt med 200x forstørrelse under en EPMAanalyse. Hun konkluderte med funn av karbon som stammet fra stampemasse [17] [35].

Sett bort i fra stampemasse, kan denne type karbonmateriale også komme fra karbondigelen eller fragmenter fra tapperenne. Dette kan ikke bekreftes uten videre undersøkelser.

Det virker usannsynlig at både kvarts og karbon kan komme fra kratersonen uten å blitt påvirket av temperaturen. Derfor kan en anta at materialet kommer fra en inaktiv sone i ovnen. Hvordan materialet har kommet ut gjennom tappehullet uten å ha reagert er usikkert. Det kan komme fra stakeprosessen eller ved kollaps av materialskorpen [2]. Det andre hypotesen til dette tilfellet er at materialet kommer fra fragmenter i tapperennen. For delprøve som er vist i *Figur 4.13*, virker det som at karbonkilden er ureagert kull eller koks på grunn av utseendet.

5.5 Bildeanalysen

I dette delkapittelet blir bildeanalysen og sammensetningen til prøvene diskutert. Bildeanalysen er kun gjort på de 18 SEM-EDS-prøvene S-1.1 til S-12.2.

5.5.1 Variasjon

Prøvene varierte mellom to til fire faser per prøve med fire fargenyanser. Det er for eksempel prøve S-1.1 som inneholdt $CaSiO_3$, Kristobalitt og Si-metall. Det vil si at sammensetningen til en prøve varierer innad i prøven. Dette ser ut til å være tilfellet for resten av prøvene. Utenom S-1.2 som bestod utelukkende av SiO_2 og kristobalitt. Disse to fasene er i praksis begge SiO_2 med forskjellig krystallstruktur, men de er skilt her på grunn av bruk av fasediagrammet som skiller dem.

5.5.2 Usikkerhet i bildeanalysen

Det ble inkludert noen deler av ett bilde som ikke skulle være med i bildeanalysen på to av bildene. Men grunnet tidsbegrensinger så ble disse dessverre ikke rettet opp. Det er på prøve S-1.2, der en karbonteip fra bruk i SEM-en ble med som en mørk farge. I prøve F-5.1 ble det inkludert en del av epoksyen som en del av den gulaktige fargen. Alle bildene som ble analysert og brukt er vist i Vedlegg F.

En annen del som påvirker resultatene fra bildeanalysen er lysartefakter fra refleksjon i sprekker og lignende i prøven. Disse øker andelen av lysefarger i prøvene. Et eksempel på dette er vist i *Figur 5.12*.



Figur 5.12: Bildeanalysen av prøve F-6.1

5.5.3 Bildeanalyse som metode

Metoden kunne vært mere nøyaktig om EDS-punktene/områdene-analysene kunne plasseres på bildeanalysen med pikselkoordinater. Dette kunne automatisert plasseringen av punktene og gjort det enklere og bedre å ha med flere fargenyanser for analysen. I denne oppgaven ble det manuelt gjort. For å unngå både å bruke lang tid og for å unngå feil ble det valgt bare 4 fargenyanser for analysen, istedenfor fem til 15 som også var mulig.

Metoden er tidligere ikke gjort innenfor forskning på silisiumslagg. Den har gitt noen resultater og viser variasjon innad i prøven. Som forslag til videre arbeid med bildeanalyse på silisiumslaggprøver, vil det anbefales å se på bildeanalyse av SEM/EPMA-bilder istedefor. Der det kan sees på gråtonene i bilde og knytte den kjemiske EDS-analysen til piksel-koordinater, slik at det kan kartlegges på en bedre og mer effektiv måte.

5.6 Prøvetakingmetodene

I tillegg til å undersøke variasjon og sammensetning i prøvene, var et annet mål å avgjøre om det er forskjeller mellom prøver tatt fra skjegget sammenlignet med de som er tatt i flytende fase. Tidligere prøver har både blitt tatt i flytende fase og skjeggprøver [17] [29], uten at det har blitt funnet en klar forskjell mellom prøvetypene. Slagg tatt i flytende fase er tidsavhengig. Det er ikke alltid at slagg kommer ut av ovnen, og derfor må man være forberedt og klar til å samle slagget så snart det blir tilgjengelig. En kan fremprovosere slagg ut av ovnen, om en bruker oksygenlanser for å smelte ut slagget, men da blir det stor sannsynlighet for kontaminering av lansematerialet i prøvene. Skjeggprøver er lettere å samle, siden de kan henge i enden av tapperennen helt til det knekker av. Men dette kan føre til at skjeggprøven er fra en tidligere tapping med andre faktorer, siden skjegget kan henge over lengre tid.

Under forsøket ble det tilsammen tatt 14 skjeggprøver og 14 slaggprøver i flytende fase. Den ene skjeggprøven var utelukkende bestående av kun Si-metall, som er avbildet i *Figur 4.24*.

Når man undersøker de tertiære fasediagrammene i Figur 4.8, avslører EPMA-analysene variasjoner mellom ulike slagtyper. Spesifikt har skjeggprøvene et generelt lavere SiO₂-innhold sammenlignet med slagget tatt i flytende fase. Derimot indikerer resultater fra SEM-EDS-analyser ingen tydelig korrelasjon mellom slaggtypene. En kan se at skjeggprøvene også her viser et lavere SiO₂-nivå, men det er mye mere spredt, og kan derfor sees som tilfeldig.

Gjennomsnittlig viser det seg at flytende slaggprøver har en høyere viskositet sammenlignet med skjeggprøvene. Dette kommer av forskjellen i SiO₂-innhold i prøvene [30]. Den merkbare forskjellen kan komme av at det er lettere å samle slaggprøven når det er en seig masse, fremfor at slagget har samme viskositet som metallet og renner direkte ned i øsen. Når en ser på hvilket verktøy som ble benyttet mest, som vist tidligere i *Figur 3.4*, var støteren en klar favoritt for å samle flyteslagg. Dette bekrefter at slagget ikke kunne ha særlig lav viskositet, siden støteren ikke har en "samlende" utforming. Når man ser på innholdet i prøvene, er det ingen tydelig forskjell bortsett fra variasjon i sammensetningen av slaggfasen. Selv om man kunne forvente å finne mer Si-metall i skjeggprøvene på grunn av sprut og varme fra øsen, viser resultatene at dette ikke er et fremtredende trekk ved skjeggprøvene. Det kan imidlertid tyde på at det forekommer flere Si-metall dråper på utsiden av skjeggprøvene, men dette har liten betydning hvis man undersøker kjernen av prøven.

På grunn av funn av store mengder Si-metall i skjeggprøver, sammenlignet med flytende slagg, er flytende slagg foretrukket som prøvetakingsmetode. Dette skyldes at det nøyaktige tidspunktet for prøvetakingen kan fastslås, noe som muliggjør sammenligning med ovnsparametere på det eksakte tidspunktet, noe som kan være interessant for å se en sammenheng i et større perspektiv. Skjeggprøver er enkle å ta siden de ofte henger på enden av tapperennen og er lett tilgjengelige. Imidlertid viser de seg å ha mer variabel kvalitet. Flytende slaggprøver er vanskeligere å ta, men ser ut til å være av høyere kvalitet.

5.7 Sammensetning fra tappehull over tid

Tidligere studier har sett på sammenheng mellom CaO-analyser og hvilket tappehull det kommer fra uten å finne en klar sammenheng [29] [17]. I dette forsøket, ser det ut til at det er betydelige variasjoner som kan gi en sammenheng utifra hvilket tappehull det er hentet fra.

Ved å studere *Figur 4.11* kan man observere et tydelig område med lave CaO-verdier. Dette kan indikere at det har forekommet et midlertidig skifte i prosessen. Enten endringer i råvarer eller endringer av prosessparametre. På grunn av manglende data kan denne antagelsen ikke bekreftes.

Det observeres en nedgang i CaO-verdier mot slutten av perioden for tappehull tre, en trend som vedvarer gjennom nesten hele tappehull fire. Deretter identifiseres det en enkelt prøve fra tappehull fem som viser et markant lavt nivå av CaO. Siden disse prøvene skiller seg såpass mye ut i forhold til de andre prøvene, kan det tyde på at forekomsten er reell.

I tillegg viser dataene en tydelig trend der CaO-innholdet varierer betydelig fra tappehull fem til tappehull én, med betydelig høyere verdier i tappehull fem sammenlignet med tappehull én. Det er usikkert om denne variasjonen skyldes tilfeldige faktorer eller en underliggende årsak, og videre undersøkelser med flere parametere er nødvendig for å fastslå dette.

Som vist tidligere i Figur 4.10, ser det ut til at det ikke er noen sammenheng mellom CaO/Al₂O₃-forholdet og Ca/Al-forholdet fra tappeanalysen. Selv om det var forventet å finne en sammenheng, viser den store variasjonen at forholdet kan være tilfeldig. Dette kan innebære at det ikke er mulig å trekke konklusjoner om slaggets sammensetning basert på tappeanalysen fra metallet.

Kapittel 6

6 Konklusjon

Under prosjektet med prøvetakingsperiode på 41 dager, har det blitt gjort flere interessante funn innenfor slaggets sammensetning og variasjon. I løpet av prosjektet ble det tatt 28 hovedprøver som ble videre delt opp i 48 delprøver. Det ble funnet at ett tversnitt av en prøve ikke var representativt for hele prøven. Skjeggprøver viste seg å variere mest innad i hovedprøven i forhold til flyteslagg.

Den gjennomsnittlige sammensetningen til slagget ble funnet til å være 56 vekt% $SiO_2 - 28$ vekt% CaO - 16 vekt% Al_2O_3 , med et gjennomsnittlig CaO/Al_2O_3-forholdstall på 1,96, noe som er et relativt høyt forholdstall i forhold til tidligere studier. Slaggsammensetningen varierter mellom 44-71 vekt% SiO_2 med et CaO/Al_2O_3-forholdstall mellom 0,4 og 3,8.

Basert på resultatene fra EPMA-WDS, har flytende slagg et høyere innhold av SiO_2 enn skjeggprøvene. Derimot viser resultatene fra SEM-EDS-analysen at det er en sammenheng mellom prøvetypene, hvor de er nesten identiske. I gjennomsnitt inneholder flytende slagg en høyere vekt% SiO_2 , men et lavere CaO/Al_2O_3 -forhold sammenlignet med skjeggprøvene.

Det ble også funnet ureagert masse i form av kvarts og karbon, noe som tyder på ufullstendige prosesser som har kommet ut av tappekanalen. Det ble funnet at ca. 44% av slaggprøvene inneholdt kondensat, ca. 15% inneholdt kvarts, ca. 33% inneholdt ureagert karbon. Det ble ikke bekreftet funn av SiC i 4 av de 18 prøvene som ble analysert i SEM, men det kan ikke bekreftes at det ikke var tilsedet uten flere analyser.

Fra bildeanalysen kunne en se tydelige variasjoner innad i prøven basert på farge og kjemisk data fra EDS. Denne metoden hadde vært bedre om en kunne knyttet bildeanalysen til piksel-koordinaten til den kjemiske-analysen funnet ved SEM-EDS. Forslaget videre er å bruke SEM-bilder i bildeanalysen istedenfor stereomikroskopbilder.

Prøvemetodene viste seg å være relativt like. Den kjemiske sammensetningen til flyteslagg har høyere viskositet enn skjeggprøvene, men det er uklart om dette er tilfeldig eller ikke. Det kan antas at det er lettere å samle slaggprøver i flytende fase med høyere viskositet, sammenlignet med slagg som har samme viskositet som silisiummetallet. Flytende slaggprøver er foretrukket fordi de har høyere kvalitet og kan tillate sammenkobling av ovnsparametere med det nøyaktige tidspunktet slagget kom ut av ovnen. Dette gir en bedre forståelse av prosessforholdene sammenlignet med skjeggprøver, som kan ha hengt over lengre tid og dermed være mindre representative. I tillegg ble det funnet høyere andel Si-metall i skjeggprøver som kan komme fra for eksempel sprut fra øse eller andre faktorer som redusere kvaliteten.

7 Videre arbeid

Dette studiet avdekket mange interessante funn. For å øke forståelsen til slagg er det fortsatt flere interessante temaer som kan utforskes:

- Dette studiet ga innsikt i slaggprøver over tid. Tidspunktene for prøvetakingen varierte betydelig, noe som gjorde det vanskelig å identifisere sammenhenger. Det ville derfor vært nyttig å kartlegge slaggets sammensetning systematisk over tid. For eksempel, ved å ta prøver hver time gjennom en dag, eller fire ganger daglig over en uke. Dette er viktig fordi materialmiksen som mates inn i ovnen, kan ha stor innvirkning på resultatene. For å få en bedre forståelse av prosessene i ovnen, kunne det også være interessant å sammenstille disse dataene med ovnsparametere og informasjon om råvarene som brukes i ovnen.
- En interessant analyse kunne vært å kartlegge hele prøveoverflaten i SEM. For så å bruke bildeanalyse for å kvantifisere mengden SiC eller andre faser som er tilstede.
- Et interessant tema for videre arbeid er å undersøke opprinnelsen til det ureagerte karbonmaterialet og kvartsen. Kommer disse materialene gjennom ovnen uten å reagere? I så fall, stammer de fra porer i materialmiksen eller fra en kraftige utstrømninger eller kollapser av materialmiksen?
- Det ser ut til å være mangelfull informasjon om karbonmaterialer, som for eksempel stampemasse. Spesielt når det gjelder mikrostrukturen i SEM-bilder. Med et referansebilde kunne en bedre konkludert om funnene av karbonmateriale i denne studien stammer fra stampemassen eller har en annen opprinnelse.
- Se på slaggprøver i alternativ analysemetode som for eksempel XRD, ICP-MS og XRF for å få en større forståelse av hele prøven, fremfor et lite tversnitt.
- Finnes det andre metoder for å ta tappeslagg prøver som er bedre?

Referanser

- Lykkenes A. Silisium Store norske leksikon; 2023. (Hentet: 20.02.2024). https://snl.no/silisium.
- [2] Schei A, Tveit H, Tuset JK. Production of High Silicon Alloys. Trondheim: TAPIR; 1998. ISBN: 82-519-1317-9.
- [3] Tangstad M, et al. Metal Production in Norway. Trondheim: Akademika Publishing; 2013. ISBN: 978-82-321-0241-9.
- [4] Tangstad M, et al. Production of High Silicon Alloys (Revised Edition); To be published in 2025. Chapter 4.
- [5] Næss MK, Kero I, Tranell G, Tang K, Tveit H. Element Distribution in Silicon Refining: Thermodynamic Model and Industrial Measurements. 2014. DOI: 10.1007/s11837-013-0797-7.
- [6] Næss MK, Kero I, Tranell G, Tang K, Tveit H. Element Distribution in Silicon Refining: Thermodynamic Model and Industrial Measurements. 2014. Fig. 7. Distribution of elements in the mass flows out of the refining ladle: refined Si, the slag, and the fume. The distribution fractions for the refined silicon and the slag are displayed in each column, at the base and at the top, respectively. The distribution is given in mass%. Please note that the mass of the fume is much smaller than the mass of the condensed phases.; p. 2350.
- [7] Nordnes E. Softening and Melting Properties of Quartz; 2019. (Hentet: 14.04.2024). https://ntnuopen.ntnu.no/ntnu-xmlui/handle/11250/2624261.
- [8] Ringdalen E, Tangstad M. Quartz Properties in the FeSi/Si Process; 2023. (Hentet: 24.10.23). Silisium Seminar.
- [9] Blackman A, Gahan L. SI Chemical Data, 7th Edition; 2013. ISBN: 978-0-730-30246-9.
- [10] Monsen B, Tangstad M, Midtgaard H. Use of Charcoal in Silicomanganese Production; 2004. ISBN: 0-9584663-5-1. https://www.researchgate.net/publication/242591146_USE_OF_ CHARCOAL_IN_SILICOMANGANESE_PRODUCTION.
- [11] Kadkhodabeigi M, Tveit H, Johansen ST. Modelling the Tapping Process in Submerged Arc Furnaces Used in High Silicon Alloys Production. ISIJ International. 2011;51(2):193-202. DOI: 10.2355/isijinternational.51.193.
- [12] Sindland C. Production Rate of SiO Gas from Industrial Quartz and Silicon; 2021. (Hentet: 29.02.2024). https://link.springer.com/article/10.1007/s11663-021-02143-4.
- [13] Tangstad M, et al. Production of High Silicon Alloys (Revised Edition); To be published in 2025. Chapter 2.
- [14] Roine A. HSC Chemistry [Software]. Pori: Metso; 2023. Available from: https://www.metso.com/hsc.

- [15] Ksiazek M, Tangstad M, Ringdalen E. Silicon for the Chemical and Solar Industry XIII [Research Report]; 2016. (Hentet: 09.04.2024). https://www.ntnu.no/trykk/publikasjoner/ SiliconforthechemicalandsolarindustryXIII/HTML/files/assets/ common/downloads/publication.pdf.
- [16] Ksiazek M, Tangstad M, Ringdalen E. Silicon for the Chemical and Solar Industry XIII [Research Report]; 2016. Figure 9: Overview of zones in Si furnaces: a) Wacker furnace no.1, b) Elkem Thamshavn, c) Wacker furnace no.4; p.39. https://www.ntnu.no/trykk/publikasjoner/ SiliconforthechemicalandsolarindustryXIII/HTML/files/assets/ common/downloads/publication.pdf.
- [17] Folstad MB. NTNU Open: Slag and Its Effect on Si and FeSi Production [PhD thesis]. Norwegian University of Science and Technology; 2023. https://ntnuopen.ntnu.no/ntnu-xmlui/handle/11250/3096091 (Hentet: 07.02.2024).
- Broggi A. Condensation of SiO and CO in Silicon and Ferrosilicon Production. NTNU; 2021. ISBN: 978-82-326-5929-6. https://ntnuopen.ntnu.no/ntnu-xmlui/handle/11250/2734899.
- [19] Tangstad M. Zones and Materials in the Si Furnace Furnace Excavations and Small Scale Experiments; 2023. (Hentet: 24.10.2024). Silicon Conference.
- [20] Tangstad M, et al.. Silicon for the Chemical and Solar Industry XV. NTNU;
 2020. ISBN: 978-82-997357-9-7. Available from: https://hdl.handle.net/11250/2724094.
- [21] Folstad MB. NTNU Open: Slag and Its Effect on Si and FeSi Production; 2023. Figure 135: Illustration of where the condensates are likely to be found in the Si and FeSi furnaces; p.164.
- [22] Vangskåsen J. Metal-producing Mechanisms in the Carbothermic Silicon Process; 2012. (Hentet: 29.03.2024). https://ntnuopen.ntnu.no/ntnu-xmlui/bitstream/handle/11250/ 249099/566367_FULLTEXT01.pdf?sequence=1.
- [23] Schei A, Tveit H, Tuset JK. Production of High Silicon Alloys. Trondheim: TAPIR; 1998. Figure 2.8: Equilibrium SiO pressures above the condensed phase combinations C-SiC, SiO₂-C, SiO₂-SiC, SiC-Si, and SiO₂-Si calculated from the JANAF Thermochemical Tables (Chase 1985). Gas compositions corresponding to points above the condensation reactions are unstable. Broken lines indicate that the gas composition lies in an unstable area. ; p.29.
- [24] Oterkjær H. An Investigation of the Al and Ca Balance in the Industrial Production of 75% FeSi. Trondheim: NTH; 1976.
- [25] Hosum BD, Pedersen TA. The Effect of Different Tapping Tools Used in Silicon Production; 2018.
- [26] Rosenqvist T. Principles of Extractive Metallurgy. 2nd ed. Tapir Akademisk

Forlag; 2004. ISBN: 9788251919227.

- Birks N, Meier GH, Pettit FS. Introduction to the High Temperature Oxidation of Metals. 2nd ed. Cambridge: Cambridge University Press; 2006. ISBN: 978-11-391-6390-3. DOI: https://doi.org/10.1017/CBO9781139163903.
- [28] GTT-Technologies. Slagatlas; 2020. (Weight percent Liquidussurface; p.596). https://gtt-technologies.de/wp-content/uploads/2021/04/Schlackenatlas-Vers.-16.0-without-references.pdf.
- [29] Jusnes KF, Hjelmseth R, Folstad MB, Ditlefsen NS, Tangstad M. Investigation of Slag Compositions and Possible Relation to Furnace Operation of a FeSi75 Furnace; 2021. (Hentet: 11.04.24). https://papers.ssrn.com/sol3/papers.cfm?abstract_id=3930046.
- [30] Seetharaman S. Treatise on Process Metallurgy, Volume 1: Process Fundamentals. Elsevier Science; 2013. ISBN: 9780080969879. Available from: https://books.google.no/books?id=qNEe8Y5CmwMC.
- [31] Folstad MB. NTNU Open: Slag and Its Effect on Si and FeSi Production; 2023. Figure 11: Schematic drawing showing the silicate (SiO₄⁴⁻) network system with blue bridging oxygen and one orange non-bridging oxygen. Cations Ca²⁺ and Al³⁺ breaks into the network; p.16.
- [32] Folstad MB, Tangstad M. SiO2-CaO-Al2O3 Slags in Si/FeSi Furnaces; 2021. (Hentet: 11.04.24). https://papers.ssrn.com/sol3/papers.cfm?abstract_id=3922187.
- [33] Folstad MB. NTNU Open: Slag and Its Effect on Si and FeSi Production; 2023. Figure 143: The composition of all tapped slag samples collected during operation; p.170.
- [34] Folstad MB. NTNU Open: Slag and Its Effect on Si and FeSi Production; 2023. Figure 144 Viscosity versus
- [35] Folstad MB. NTNU Open: Slag and Its Effect on Si and FeSi Production; 2023. Figure 43: EPMA images of normal tapped samples. To the left is from is from Elkem Thamshavn 19-10.26 with magnification 40X, in the middle is Furnace B 20-06.18 with magnification 100X, and to the right. Is from Finnfjord AS 20-10.22 with magnification 40X. All samples are mainly slag together with some SiC and Si. Small cracks are in the slag phase from Elkem Bremanger, while small SiC particles are in the slag phase from Elkem Thamshavn; p.62.
- [36] Folstad MB. NTNU Open: Slag and Its Effect on Si and FeSi Production; 2023. Figure 44: The five samples with high viscosity slag from Finnfjord AS, Two areas from TPO231120, TPO0102_T5, TPO230221, two areas from TPO030322 and TPX2022. The high-viscosity slag consists of SiO2-rich slag, in addition to some SiC and FeSi. In addition, several samples have SiO2, and some have condensate of SiO2 and Si. Many of the samples are also porous; p.63.

- [37] Jusnes KF, Hjelmseth R, Folstad MB, Ditlefsen NS, Tangstad M. Investigation of Slag Compositions and Possible Relation to Furnace Operation of a FeSi75 Furnace; 2021. Figure 6: Step by step of sample TPR2710 from original sample in the upper left-hand corner, prepared piece ready for analysis and two images with different magnification of the sample. In the two bottom images the different material phases are marked.; p. 7. https://papers.ssrn.com/sol3/papers.cfm?abstract_id=3930046.
- [38] Hoover H. Excavation of 160 KW Pilot Scale Si Furnace, vol. 9; 2022. (Hentet 05.05.2024).
- [39] Folstad MB, Einarsrud KE, Tangstad M. Dissolution of CaO in SiO2-CaO-Al2O3 Slag in Si Production; 2024. (Hentet: 05.05.2024). https://www.mdpi.com/2075-4701/14/2/243.
- [40] Folstad MB. NTNU Open: Slag and Its Effect on Si and FeSi Production;
 2023. Pages: 35-36 (Hentet: 01.03.24).
 https://ntnuopen.ntnu.no/ntnu-xmlui/handle/11250/3096091.
- [41] Goldstein JI, Newbury DE, Michael JR, Ritchie NWM, Scott JHJ, Joy DC. Scanning Electron Microscopy and X-Ray Microanalysis. Springer Nature; 2018. ISBN: 978-1-4939-6676-9.
- [42] Zedel H, Vada E, Fritzsch R, Akhtar S, Aune RE. Automated Metal Cleanliness Analyzer (AMCA): Improving Digital Image Analysis of PoDFA Micrographs by Combining Deterministic Image Segmentation and Unsupervised Machine Learning. In: Wagstaff S, editor. Light Metals 2024. Cham: Springer Nature Switzerland; 2024. p. 977-83. ISBN: 978-3-031-50308-5.
- [43] Kamfjord NE. Mass and Energy Balances of the Silicon Process: Improved Emission Standards. Norwegian University of Science and Technology, Faculty of Natural Sciences; 2012. Table 4-4: Comparison of Distributions. ISBN: 978-82-471-3614-0.

A Vedlegg - Sporelementer

Tabell A.1: Sammenligningen av Kamfjord og Myrhaugs studier om massebalansen i silisiumovnen gir innsikt i hva en kan forvente av spormateriale i slagg/metall-fase. Kamfjord samlet data fra en Si-ovn over 2 dager (2012), mens Myrhaug samlet data fra en FeSi-ovn (2003). Tabellen er fra [43]

% Metal 0 21 0 0 8 15 28 0 4 0 3 79 12 79 2 90 0 51	% to <u>Silica fume</u> 33 79 100 4 92 85 70 100 90 100 97 21 87 21 87 21 No Analysis 97 10 98	% to Off gas 67 0 0 96 0 0 3 0 6 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	% to Metal 75 0 15 30 0 10 10 10 30 20 10 70 70 60 70 30 80	% to <u>Silica</u> No Analysis 25 60 10 65 60 90 90 70 80 90 30 No Analysis 40 30 70 20	% to Filtered off-ga 0 40 75 5 40 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0
Metal 0 0 21 0 0 0 8 15 28 0 4 0 3 79 12 79 2 90 0 51 51	Silica fume 33 79 100 4 92 85 70 100 90 100 97 21 87 21 87 21 No Analysis 97 10 98	Off gas 67 0 96 0 3 0 6 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	to Metal 75 0 15 30 0 10 10 10 30 20 10 10 70 10 10 70 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	Silica No Analysis 25 60 10 65 60 90 90 70 80 90 30 No Analysis 40 30 70 20	Filtered off-ga
0 21 0 8 15 28 0 4 0 3 79 12 79 12 79 2 90 0 51	33 79 100 4 92 85 70 100 90 100 97 21 87 21 87 21 No Analysis 97 10 98	67 0 96 0 0 3 0 6 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	75 0 15 30 0 10 10 30 20 10 70 70 80	No Analysis 25 60 10 65 60 90 90 70 80 90 30 No Analysis 40 30 70 20	0 40 75 5 40 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0
21 0 8 15 28 0 4 0 3 79 12 79 12 79 2 90 0 51	79 100 4 92 85 70 100 90 100 97 21 87 21 87 21 No Analysis 97 10 98	0 0 96 0 0 3 0 6 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	75 0 15 30 0 10 10 30 20 10 70 80	25 60 10 65 60 90 90 70 80 90 30 90 30 No Analysis 40 30 70 20	0 40 75 5 40 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0
0 0 8 15 28 0 4 0 3 79 12 79 12 79 2 90 0 51	100 4 92 85 70 100 90 100 97 21 87 21 87 21 No Analysis 97 10 98	0 96 0 3 0 6 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0 15 30 0 10 10 30 20 10 70 80	60 10 65 60 90 90 70 80 90 30 90 30 No Analysis 40 30 70 20	40 75 5 40 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0
0 8 15 28 0 4 0 3 79 12 79 12 79 2 90 0 51	4 92 85 70 100 90 100 97 21 87 21 87 21 No Analysis 97 10 98	96 0 3 0 6 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	15 30 0 10 10 30 20 10 70 80	10 65 60 90 70 80 90 30 90 30 No Analysis 40 30 70 20	75 5 40 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0
8 15 28 0 4 0 3 79 12 79 12 79 2 90 0 51	92 85 70 100 90 100 97 21 87 21 87 21 No Analysis 97 10 98	0 0 3 0 6 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	30 0 10 30 20 10 70 80	65 60 90 90 70 80 90 30 30 No Analysis 40 30 70 20	5 40 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0
15 28 0 4 0 3 79 12 79 2 90 0 51	85 70 100 90 100 97 21 87 21 87 21 No Analysis 97 10 98	0 3 0 6 0 0 0 0 0 0 0 0 1 0	0 10 30 20 10 70 80 80	60 90 70 80 90 30 No Analysis 40 30 70	40 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0
28 0 4 0 3 79 12 79 2 90 0 51	70 100 90 100 97 21 87 21 87 21 No Analysis 97 10 98	3 0 6 0 0 0 0 0 0 0 0	10 10 30 20 10 70 80	90 90 70 80 90 30 30 No Analysis 40 30 70 20	0 0 0 0 0 0 0
0 4 0 3 79 12 79 2 90 0 51	100 90 100 97 21 87 21 No Analysis 97 10 98	0 6 0 0 0 0 0 0	10 30 20 10 70 50 70 30 80	90 70 80 90 30 No Analysis 40 30 70 20	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0
4 0 3 79 12 79 2 90 0 51	90 100 97 21 87 21 No Analysis 97 10 98	6 0 0 0 0 0	30 20 10 70 60 70 30 80	70 80 90 30 No Analysis 40 30 70 20	0 0 0 0 0 0 0
0 3 79 12 79 2 90 0 51	100 97 21 87 21 No Analysis 97 10 98	0 0 0 0 0	20 10 70 60 70 30 80	80 90 30 No Analysis 40 30 70 20	0 0 0 0 0 0
3 79 12 79 2 90 0 51	97 21 87 21 No Analysis 97 10 98	0 0 0 0 1	10 70 60 70 30 80	90 30 No Analysis 40 30 70 20	0 0 0 0
79 12 79 2 90 0 51	21 87 21 No Analysis 97 10 98	0 0 0 1 0	70 60 70 30 80	30 No Analysis 40 30 70 20	0 0 0 0 0
12 79 2 90 0 51	87 21 No Analysis 97 10 98	0 0 1 0	60 70 30 80	No Analysis 40 30 70 20	0 0 0
79 2 90 0 51	21 No Analysis 97 10 98	0 	60 70 30 80	40 30 70 20	0 0 0
2 90 0 51	No Analysis 97 10 98	0	70 30 80	30 70 20	0
2 90 0 51	97 10 98	1 0	30 80	70	0
90 0 51	10 98	0	80	20	
0 51	98				0
51		2	5	95	0
	21	28	80	20	0
91	9	0	80	20	0
64	36	0	1	No Analysis	
79	20	1	80	20	0
96	4	0	90	10	0
	No Analysis		80	20	0
	No Analysis		80	20	0
92	7	1	95	5	0
96	3	0	95	5	0
96	4	0	99	1	0
99	1	0	99	1	0
68	32	0	95	5	0
	No Analysis		99	1	0
83	16	1	80	20	0
1	No Analysis		100	0	0
80	20	0	1	No Analysis	
100	0	0		No Analysis	
	92 96 96 99 68 83 80 100	No Analysis No Analysis 92 7 96 3 96 4 99 1 68 32 No Analysis 83 16 No Analysis 80 20 100 0 Green e Yellow element	No Analysis No Analysis 92 7 1 96 3 0 96 4 0 99 1 0 68 32 0 No Analysis 83 83 16 1 No Analysis 80 80 20 0 100 0 0 Green elements have Yellow elements show sin	X0 H O J0 No Analysis 80 No Analysis 80 92 7 1 95 96 3 0 95 96 4 0 99 99 1 0 99 68 32 0 95 No Analysis 99 99 100 99 83 16 1 80 100 80 20 0 1 100 100 0 0 7 1 Green elements have close results Yellow elements show similar main feature	No Analysis No No No No Analysis 80 20 92 7 1 95 5 96 3 0 95 5 96 4 0 99 1 99 1 0 99 1 68 32 0 95 5 No Analysis 99 1 83 16 1 80 20 No Analysis 100 0 80 20 80 20 0 No Analysis 100 0 80 20 0 No Analysis 100 0 100 0 0 No Analysis Green elements have close results

-
5
Ř
8
č
ਰੰ
ĩ
2
×
<u>.s</u>
≌
~
<u>ج</u>
¥
⊐
2
-
Ļ
>
÷
σ
_
5
Щ
Ξ
<u>а</u>
ш
S
≻
1
◄
Ż
7
×
U
¥
5
22
~

Enhet/Institutt:	Institt for materialteknologi	Dato 25.01.2024
Ansvarlig linjeleder (navn):	lda Westermann	Prosjekt slutt 04.06.2024
Ansvarlig for aktiviteten som		
risikovurderes (navn):	Viktor Myrvågnes	
Deltakere (navn):	ingeborg Lillevik Straum og Bjørner Tordhol	
Beskrivelse av den aktuelle aktiviteten,	området mv:	
Akrinn, TU2.512/L002 og Bergbygget, E-	20 og E-514A:	
Prøveprepparering av slaggprøver		
Bergbygget, EM-lab:		
SEM-apparat: Zeiss SUPRA 55VP og Z	tiss ULTRA 55	
Ta bilder/analysering av slagg-prøver	med bruk av SEM	

Restrisiko etter tiltak (S x K)		2	2	4	m	2	2	4	1	1	2	2
Ii Forslag til forebyggende og/eller korrigendene tiltak Prioriter tiltak som kon forhindre at hendelsen inntreffer (sannsynlighetsreduserende tiltak) foran skjerpet beredskap	(konsekvensreduserende tiltak)											
Risikoverd (S x K)		2	2	4	m	2	2	4	2	1	2	2
) Menneske skal	Omdømme (1-5)	1		1								
i om gangen i deres.	Ytre miljø (1-5)	1				1		1	1	1		
Vurdering av H sevenskategor alltid vu	Øk/materiell (1-5)	1		1				Ţ				
Vurder en kon	Menneske (1-5)	2	2	Ч	1	1	1	1	1	1	1	1
Vurdering av sannsynlighet (S)	(1-5)	1	Ч	4	m	2	7	4	2	1	2	2
Eksisterende risikoreduserende tiltak		Bruk Hørselsvern	Bruke tjukkehansker eller ikke holde prøve posen når hammeren skal slås.	Søling kan skje. Blandigen av epovy skjer under et avrokksskap. Tørk opp sølet og kast det i riktig avfall. Bruk hansker. (HP-setning: se under)	Bruk hansker og labfrakk, og bytt de om de blir sølt på. "Epofix hardner" er etsende og "Epofix resin" er helseskadelig, og dermed farlig ved øye- og hudkontakt. (HP-setning: se	Epoxyen skal blandes og holdes under avtrekkskap, slik at det ikke påvirker ytre miljø og mennesker. (HP-setning: se under)	Ved bruk at roterende utstyr, burde en ikke bruke hansker og andre hjelpemidler som kan heitæ seg fast. Fingrene kan derfor kommer kontakt med en roterende disken og silpes. Unngå kontakt med disk. Både med tanke på smitte tip prøvene og udstillasje. Bruk heller en automatisert silpemaskin for å minimere risiko.	Soling kan skje. Rensing av prøve skjer som regel over en vask. Sliv at vitremiljø ikke blir påvirket. Tørk opp med volig papin og søling forekommer, og kast i avfall. Bruk hansker og vernebriller. (HP-setning: se under)	Må ha punktavsug over sliping og poleringen. Dette er for å minimerer risikoen om at uønskede gasser lekker ut til ytre miljø.	Det fåretas rutinesvis rydding av tørkeskap, slik at det holdes en viss standard for miljøet i tørkeskapet.	Prøvene er varme når de kommer rett ut fra skapet. Skaper holder en relativ lav temperatur. For å unngå skader kan en bruke hjelpeverktøy som for eksempel klype eller hansker.	Ved inn- og utsetting av prøver kan en risikere klemfare i kohlineseninkter og ved kammeret
Mulig uønsket hendelse		Hørselskade	Slå finger(e) med hammer	Søling av epoxy	Søling av epoxy på hud	Innhalering av avgass fra epoxy	Kontakt med roterende slipeplate	Soling av etanol	Gass fra prøver	Forrurensning av prøven	Kan brenne seg på varme prøver	Klemfare ved ut-/inntak av prøver
Aktivitet/arbeidsoppgave		Inngraveringsmaskin	Deling/knusing av prøver	Innstøping av prøver			Sliping og polering			Tørkeovn (60 grader celsius)		SEM

B Vedlegg - Risikoanalyse

	Ødeleggelse av instrument	Ved brukerfeil, kan en risikere å ødelegge apparatet. For å unngå dette burde en tenke varsomt over handlingene og i tillegg ha utført SEM-opplæring.	2	1	m	m	2	2
Avfallhåndtering	Feilsortering	Sørg for å ha håndtere avfallet riktig. Spørr Johannes Havmo/ Andrey Kosinskiy om noe er usikkert.	2			4 2	2	2
Oppbevaring av prøver Besøk på verk	Gass fra prøver	Prøvene skal lagres tørkt i lukkede beholdere. Følger verkts sikkerhetsprosedyrer	1	1			-	1
	Kjemikalie H/P-Setninger: EPOFIX HARDENER H314 H317 H317 H317 P304 + P310 P304 + P310 P301 + P310 P301 + P310 P301 + P310	 - Farlig ved svelging eiler hudkontakt. - Gir alvorlige etselsdøer på hud og øyre. - Kan utdøse en brigs kuldreakjon. - Skadelig med langtigskurkning, for livi vam. - Bruk vernehanster- 8 timer (gjenombruddstid). Anbefales: 8L. - VED INNÀNING: Kontakt umiddelbart et GIFTINFORMASIONSSI - VED HUDKONTAKT (eiler håret): Tilsølte kær må fjemes straks. S - Disp oner innholdet og emballasje i henhold til lokale, regionale. 	utvjgummihansker. / ENTER eller lege. uTER eller lege. skyll huden med van nasjonale og interna	Nitrilhansker B n. Kontakt umidc	ruk vemekitær. Br Jelbart et GIFTI VF	uk vernebriller el	er ansiktsvern. ER eller lege.	

ž.		Følger verkts sikkerhetsprosedyrer
	Kjemikalie H/P-Setningel EPOFIX HARDENER ^{H302+H312}	: - Farlig ved sveiging eller huckontatt.
>	H314 H317 H412 P280 P304 +P310 P301 +P310	of a howinge restestader på hud og øyne. - Kan utdøse en allergisk hurdresjon. - Stadelig, med langtisk kurdresjon. Bruk vernehansker: > 8 timer (gjennombrudsto): Anbefales: Butylgummihansker./ Nitrilhansker., Bruk vernebriller eller ansliktsvern. - VED NAKIDING: konst ur middelhart et GIFTINFORMASJONSSENTER eller lege. - VED SYELGING: konst kurmiddelhart et GIFTINFORMASJONSSENTER eller lege.
	P310 P501	- VED HUDKONTAKT (eller håret): Tilsølte klær må fjemes straks. Skyll huden med vann. Kontakt umiddelbart et GIFTINFORMASJONSSENTER eller lege. - Disponer innholdet og emballasje i henhold til lokale, regionale, nasjonale og internasjonale forskrifter.
	EPOFIX RESIN H315 H319 H411 H411 P233 P233 P234 P264 P264	- Irriterer huden. . Kan utgise en allergisk hudreaksjon. . Grit avontig speirritasjon. . Gritge and angriskring. for Inv vann. . Bruk vernebransker. Bruk vernebriller eller anslitsvem. . Umgå innälding av damp. . Vask grudg etter håndtering. . Samle opp spill.
	P501 Etanol H225 H226 P319 P319 P305+P331+P338 P305+P331+P338 P501	 Disponer innholdet og emballasje i henhold til lokale, regionale, nasjonale og internasjonale forskrifter, Highly flammable liquid and vapour. Gauess aserious eyer inntation. Keep as viron heat, eyer inntation. Store in a weil-ventilated place. Keep container tightly closed. Fi N FYES. fines cautionsly with water for several minutes. Remove contact lenses, if present and easy to do. Continue rinsing. Dispose of contents / container to an approved waste disposal plant.

C Vedlegg - Slaggprøvene

Vedlagt finner du alle bildene av slaggprøvene. Vedlegget er delt i to seksjoner: den første delen viser prøvene S-1 til S-12, som ble analysert med SEM-EDS, mens den andre delen viser prøvene S-13 til F-26, som ble analysert med EPMA-WDS. Tabell C.1 gir en oversikt over alle slaggprøvene.

Prøve ID	Dato	Tappehull	Verktøy	Analysemetode
S-1	21.02.2024	3	Prøvedigel	SEM-EDS
F-2	21.02.2024	3	Støter	SEM-EDS
S-3	21.02.2024	3	Prøvedigel	SEM-EDS
B-4	21.02.2024	3	Prøvedigel	SEM-EDS
F-5	21.02.2024	3	Prøvedigel	SEM-EDS
F-6	23.02.2024	3	Støter	SEM-EDS
FM-7	23.02.2024	3	Støter	SEM-EDS
S-8	23.02.2024	3	Prøvedigel	SEM-EDS
F-9	27.02.2024	4	Støter	SEM-EDS
S-10	27.02.2024	4	Prøvedigel	SEM-EDS
F-11	27.02.2024	4	Støter	SEM-EDS
S-12	27.02.2024	4	Prøvedigel	SEM-EDS
S-13(1)	13.03.2024	5	Prøvedigel	EPMA-WDS
S-13(2)	13.03.2024	5	Prøvedigel	EPMA-WDS
F-14	13.03.2024	5	Støter	EPMA-WDS
S-15	15.03.2024	5	Ukjent	EPMA-WDS
F-16	15.03.2024	5	Ukjent	EPMA-WDS
S-17	15.03.2024	5	Ukjent	EPMA-WDS
F-18	15.03.2024	5	Ukjent	EPMA-WDS
S-19	19.03.2024	5	Ukjent	EPMA-WDS
F-20	19.03.2024	5	Ukjent	EPMA-WDS
S-21	22.03.2024	5	Prøvedigel	EPMA-WDS
F-22	22.03.2024	5	Trelekt	EPMA-WDS
S-23	26.03.2024	1	Prøvedigel	EPMA-WDS
F-24	26.03.2024	1	Støter	EPMA-WDS
S-25	02.04.2024	1	Prøvedigel	EPMA-WDS
F-26	02.04.2024	1	Støter	EPMA-WDS

Tabell C.1: Bakgrunnsinformasjon om alle slaggprøvene som ble tatt under prøveperioden.

C.1 Bilder av prøve S-1 til S-12

Bildet av slaggprøven er tatt med et vanlig kamera og har en målestokk på 1 cm. Delprøvene er støpt inn i en sirkulær form med en diameter på 30 mm. Bildene tatt med stereomikroskopet har en målestokk på 1 mm. Bildene tatt under SEM-EDS-analysen har en forstørrelse på 100x.

C.1.1 Prøve S-1







Figur C.2: Bildene viser delprøve S-1.1. Bildet øverst til venstre er tatt i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.



Figur C.3: Bildene viser delprøve S-1.2. Bildet øverst til venstre er avbildet i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt i en SEM-EDS-analyse av prøven.

C.1.2 Prøve F-2



Figur C.4: Bildet viser slaggprøve F-2.



Figur C.5: Bildene viser delprøve F-2.1. Bildet øverst til venstre er avbildet i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.



Figur C.6: Bildene viser delprøve F-2.2. Bildet øverst til venstre er avbildet i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.

C.1.3 Prøve S-3



Figur C.7: Bildet viser slaggprøve $S\mathchar`-3.$



Figur C.8: Bildene viser delprøve S-3.1. Bildet øverst til venstre er avbildet i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.



Figur C.9: Bildene viser delprøve S-3.2. Bildet øverst til venstre er avbildet i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.

C.1.4 Prøve B-4



Figur C.10: Bildet til venstre viser slaggprøve B-4 sammen med de tilhørende delprøvene B-4.1 og B-4.2, innstøpt i epoksy.



Figur C.11: Bildene viser delprøve B-4.1. Bildet øverst til venstre er avbildet i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.



Figur C.12: Bildene viser delprøve B-4.2. Bildet øverst til venstre er avbildet i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.

C.1.5 Prøve F-5



Figur C.13: Bildet til venstre viser slaggprøve F-5, samt de tilhørende delprøvene F-5.1 og F-5.2, innstøpt i epoksy.



Figur C.14: Bildene viser delprøve F-5.1. Bildet øverst til venstre er avbildet i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.



Figur C.15: Bildene viser delprøve F-5.2. Bildet øverst til venstre er tatt i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.

C.1.6 Prøve F-6



Figur C.16: Bildet til venstre viser slaggprøve F-6 sammen med den innstøpte delprøven F-6.1.



Figur C.17: Bildene viser delprøve F-6.1. Bildet øverst til venstre er tatt i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.

C.1.7 Prøve FM-7



Figur C.18: Bildet viser slaggprøve $FM\mathchar`-7$ sammen med den innstøpte delprøven $FM\mathchar`-7.1$.





Figur C.19: Bildene viser delprøve FM-7.1. Bildet øverst er tatt i et stereomikroskop, mens bildene under er tatt under en SEM-EDS-analyse av delprøven.

C.1.8 Prøve S-8



Figur C.20: Bildet viser slaggprøve $S{\text{-}8}$ sammen med den innstøpte delprøven $S{\text{-}8.1}.$



Figur C.21: Bildene viser delprøve S-8.1. Bildet øverst til venstre er tatt i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.

C.1.9 Prøve F-9



Figur C.22: Bildet viser slaggprøve F-9 sammen med den innstøpte delprøven F-9.1.



Figur C.23: Bildene viser delprøve F-9.1. Bildet øverst til venstre er tatt i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.

C.1.10 Prøve S-10



Figur C.24: Bildet viser slaggprøve $S{\text-}10$ sammen med den innstøpte delprøven $S{\text-}10.1.$



Figur C.25: Bildene viser delprøve S-10.1. Bildet øverst til venstre er tatt i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.

C.1.11 Prøve F-11



Figur C.26: Bildet viser slaggprøve $F{-}11$ sammen med den innstøpte delprøven $F{-}11.1.$



Figur C.27: Bildene viser delprøve F-11.1. Bildet øverst til venstre er tatt i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.

C.1.12 Prøve S-12



Figur C.28: Bildet viser slaggprøve $S{\text -}12$ samt delprøven
e $S{\text -}12.1$ og $S{\text -}12.2,$ innstøpt i epoksy.



Figur C.29: Bildene viser delprøve S-12.1. Bildet øverst til venstre er tatt i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.



Figur C.30: Bildene viser delprøve S-12.2. Bildet øverst til venstre er tatt i et stereomikroskop, mens de øvrige er tatt under en SEM-EDS-analyse av prøven.

C.2 Bilder av prøve S-13 til F-26

Under er bildene fra EPMA-analysen for prøvene fra S-13 til F-26 presentert. Øverst i figuren vises slagprøven som ble mottatt fra smelteverket med en målestokk på 1 cm. Til venstre nedenfor er bildene av delprøvene tatt gjennom et stereomikroskop, hver med en målestokk på 1 mm. Bildene på høyre side er fra EPMA-analysen, hvor alle har en forstørrelse på 200x. De prøvene som har bildet av delprøven innstøpt i epoksy har en diameter på 25 mm.

Det ble tatt ett bilde av hver av delprøvene i EPMA-analysen, hvor plasseringen er tilfeldig i et homogent område og dermed ukjent. Fra området på bildet ble det tatt tre punktanalyser fra områder hvor slagget var mest homogent. Resultatet ble en gjennomsnittlig sammensetning til slagget i alle prøvene.
C.2.1 Prøve S-13 (1)





Figur C.31: Bildene viser prøve S-13 (1), som består av to delprøver: S-13.1 (1) og S-13.2 (1).

C.2.2 Prøve S-13 (2)



Figur C.32: Bildene viser prøve S-13 (2), som består av to delprøver: S-13.1 (2) og S-13.2 (2).

C.2.3 Prøve F-14



Figur C.33: Bildene viser prøve $F{-}14,$ som består av to delprøver: $F{-}14.1$ og $F{-}14.2.$

C.2.4 Prøve S-15





Figur C.34: Bildene viser prøve $S{\text-}15,$ som består av to delprøver: $S{\text-}15.1$ og $S{\text-}15.2.$

C.2.5 Prøve F-16





Figur C.35: Bildene viser prøve $F{-}16,$ som består av to delprøver: $F{-}16.1$ og $F{-}16.2.$

C.2.6 Prøve S-17



Figur C.36: Bildene viser prøve $S{\text-}17,$ som består av to delprøver: $S{\text-}17.1$ og $S{\text-}17.2.$

C.2.7 Prøve F-18





Figur C.37: Bildene viser prøve $F{-}18,$ som består av to delprøver: $F{-}18.1$ og $F{-}18.2.$

C.2.8 Prøve S-19





Figur C.38: Bildene viser prøve $S{\text-}19,$ som består av to delprøver: $S{\text-}19.1$ og $S{\text-}19.2.$

C.2.9 Prøve F-20



Figur C.39: Bildene viser prøve $F{-}20,$ som består av tre delprøver: $F{-}20.1,\ F{-}20.2$ og $F{-}20.3.$

C.2.10 Prøve S-21



Figur C.40: Bildene viser prøve S-21, som består av to delprøver: s-21.1 og S-21.2. Analyse av delprøve S-21.1 ble ikke utført, ettersom det manglet områder med slagg. Det ble imidlertid identifisert betydelige mengder kondensat og SiO₂.

C.2.11 Prøve F-22



Figur C.41: Bildene viser prøve $F\-22,$ som består av tre delprøver: $F\-22.1,\ F\-22.2$ og $F\-22.3.$

XXXIV

C.2.12 Prøve S-23



Figur C.42: Bildene viser prøve $S{\text-}23,$ som består av to delprøver: $S{\text-}23.1$ og $S{\text-}23.2.$

C.2.13 Prøve F-24



Figur C.43: Bildene viser prøve $F{-}24$ som hadde én delprøve, $F{-}24{.}1{.}$

C.2.14 Prøve S-25



Figur C.44: Bildene viser prøve S-25 som består av én delprøve, S-25.1. Denne delprøven ble utelatt fra EPMAanalysene på grunn av store mengder Si-metall og SiO₂. Hvis en ser på hovedprøven, så er denne ca. 1 cm. Denne prøven ble derfor ikke knust når den skulle støpes inn i epoksy, og kan dermed antas at den ikke innholder slagg, siden det ikke ble funnet i analysen.

C.2.15 Prøve F-26



Figur C.45: Bildene viser prøve F-26 som bestod av to delprøver: F-26.1 og F-26.2. Delprøve F-26.1 inneholdt store mengder Si-metall, og ble derfor tatt to bilder av i de interessante områdene hvor slagget befant seg.

D Vedlegg - EPMA rådata

Tabell 1: Gir en oversikt over rådata fra EPMA-analysen fra prøve S-13 til og med F-26. Totalt ble 30 prøver undersøkt. Prøvene S-21.1 og S-25.1 ble imidlertid ekskludert fra denne analysen på grunn av deres lave slagginnhold. I prøve S-21.1 ble det funnet store mengder SiO₂ og kondensater, mens prøve S-25.1 inneholdt store mengder Si-metall og SiO₂.

Nummer	Prøve	No,	SiO2	AI203	K20	MgO	CaO	TiO2	FeO	ZnO	Total
1	S-13.1	1	48,091	14.844	0.044	0.135	35.142	0.004	0.09	0	98.35
-	,-	2	49 425	14 665	0.058	0 147	34 589	0.066	0.035	0.012	98 997
		3	54 641	15 102	0,066	0,135	32 3/3	0.024	0.064	0.062	102 /37
2	6 10 0	3	46.01	14,090	0,000	0,135	32,343	0,024	0,004	0,062	102,437
2	5-13,2	4	40,01	14,966	0,018	0,131	30,200	0,018	0	0,065	100,314
		5	46,403	14,984	0,012	0,129	38,165	0,019	0,041	0,058	99,811
		6	46,093	15,125	0,021	0,12	38,182	0,038	0,017	0,03	99,626
3	F-14,1	7	51,134	16,624	0,017	0,145	31,867	0	0,047	0,062	99,896
		8	50,542	16,685	0,017	0,109	31,97	0,015	0,022	0,09	99,45
		9	50,626	16,877	0,028	0,085	31,898	0,035	0,021	0,003	99,573
4	F-14,2	10	49,969	15,148	0,038	0,074	33,52	0,048	0,015	0,059	98,871
		11	50,526	15,453	0,007	0,085	29,935	0	0	0,004	96,01
		12	51,155	14,491	0,007	0,071	27,708	0,059	0,005	0,001	93,497
5	S-15,1	13	45,066	18,454	0,041	0,063	35,256	0,02	0	0,115	99,015
		14	46.63	17.989	0.124	0.149	34,639	0.033	0	0.071	99.635
		15	45,112	18.658	0.111	0.133	34,999	0.085	0.051	0.064	99,213
6	E-16.1	16	50 482	20 294	0.022	0 117	27 473	0.051	0.033	0,000	98.472
Ŭ	1 10,1	17	50,402	10,204	0,022	0,117	27,470	0,001	0,000	0	09.249
		19	51,704	20,442	0,075	0,102	27,271	0,054	0,020	0	00,240
7	0.47.4	10	51,100	20,442	0,105	0,147	27,655	0,057	0,049	0.070	99,041
	5-17,1	19	43,405	14,98	0,018	0,08	40,582	0,003	0	0,079	99,147
		20	43,459	14,954	0,004	0,112	40,336	0,047	0,025	0,032	98,969
		21	43,535	15,087	0,009	0,043	40,324	0,026	0,073	0	99,097
8	F-18,1	22	47,89	16,048	0,154	0,122	32,937	0,065	0,032	0,021	97,269
		23	48,099	15,718	0,05	0,087	24,63	0	0,055	0,071	88,71
		24	47,84	16,206	0,105	0,102	34,541	0,018	0,03	0	98,842
5 6 7 8 9 10 12 13 14 15 16 17 18 19 20 21	S-19,1	25	52,195	13,036	0,111	0,145	33,069	0,047	0	0,086	98,689
		26	53,677	12,861	0,107	0,109	33,029	0,026	0,028	0,096	99,933
		27	52.033	13.084	0.037	0.106	33,769	0.011	0.022	0.1	99.162
10	F-20.1	28	69.872	10.483	0.04	0.128	20.931	0.011	0.05	0.003	101.518
	0,1	29	65.64	12 522	0.051	0,159	20,001	0.004	0,00	0,000	Total 98,35 98,997 100,314 99,811 99,856 99,986 99,945 99,856 99,953 99,961 99,965 99,961 99,963 99,915 99,653 99,923 99,614 99,933 99,614 99,945 99,954 99,954 99,964 99,973 99,99,984 101,518 100,812 99,933 99,162 99,517 99,239 99,359 99,359 99,359 99,320 99,321 99,522 99,323 99,324 99,325 99,320 99,321 99,323 99,324 99,325 99,326 <t< td=""></t<>
		20	65.04	11 040	0,031	0,100	22,02	0,004	0	0,035	
10	E 00.1	30	50,892	10,774	0,103	0,148	22,903	0,035	0	0,015	
12	F=22,1	31	58,436	18,774	0,001	0,138	21,048	0,046	0.055	0,052	99,095
		32	59,829	17,619	0	0,12	21,607	0	0,055	0	99,23
		33	59,975	17,445	0,004	0,148	21,54	0,049	0	0	99,161
13	S-13,1_1	34	56,366	25,954	0,167	0,201	18,01	0,056	0,058	0	Total 98,35 98,397 102,437 100,314 99,811 99,826 99,938 99,455 99,945 99,455 99,455 99,455 99,455 99,455 99,455 99,455 99,651 99,243 98,869 99,904 99,907 97,269 88,871 98,869 99,933 99,9162 101,518 100,444 100,812 99,517 99,523 99,353 99,519 99,373 98,889 99,373 99,524 99,527 99,384 100,275 100,241 100,276 99,384 100,275 99,384 100,275
		35	50,943	29,567	0,105	0,236	18,587	0,017	0,028	0,034	99,517
		36	63,328	19,28	0,156	0,181	13,814	0,031	0,062	0,069	96,921
14	S-13,2_1	37	46,313	14,972	0,021	0,138	37,708	0,027	0,043	0	99,222
		38	46,087	14,944	0,025	0,133	38,253	0,019	0,079	0,059	99,599
		39	46,256	14,886	0,004	0,107	38,047	0,05	0	0	99,35
15	S-15.2	40	45,495	14.573	0.028	0.128	39,409	0.05	0	0.047	99.73
	,-	41	45 405	14.801	0.043	0.104	38 473	0.06	0	0.013	98,899
		42	45 738	14 862	0.027	0 104	38 928	0.064	0.082	0 103	99,908
16	E-16.2	42	59 222	10.22	0,027	0,165	30,523	0,004	0,002	0.04	100,404
10	1-10,2	43	53,332	10,23	0,101	0,103	30,303	0,033	0	0,04	100,404
		44	57,887	10,057	0,085	0,201	30,936	0,036	0	0,074	99,276
		45	57,607	9,845	0,061	0,214	31,63	0,015	0	0,057	99,429
17	S-17,2	46	43,968	14,867	0,013	0,049	40,228	0,045	0,013	0,025	99,208
		47	43,576	14,783	0	0,071	40,595	0,057	0,025	0	99,107
		48	43,863	14,911	0,016	0,099	40,286	0,036	0,03	0,065	99,306
18	F-18,2	49	48,766	16,152	0,06	0,172	33,148	0,027	0,043	0,048	98,416
		50	50,856	15,845	0,115	0,148	32,555	0,023	0,027	0,05	99,619
		51	49,272	16,065	0,179	0,162	33,662	0,048	0	0,003	99,391
19	S-19,2	52	53,609	12,815	0,048	0,145	33,73	0,017	0,018	0,033	100,415
		53	52,889	12,957	0,114	0,106	34,095	0,049	0,008	0,052	100,27
		54	53,077	12.853	0.064	0.135	33.681	0.045	0.039	0	99,894
20	F-20.2	55	71,757	9,132	0.028	0.148	24,239	0.01	0	0.053	105.367
20	0,2	56	77 832	7 932	0.047	0 102	16 792	0,01	0.066	0.032	102 803
		57	69,116	7.05	0,047	0.15	23 026	0.010	0,000	0,032	98,35 98,997 102,437 100,314 99,622 99,625 9
21	F-20.2	58	60 524	10.154	0,040	0.150	23,330	0,019	0,02	0	101,237
21	1-20,3	50	60,024	12,134	0,100	0,132	27,21	0,020	0,017	01	100,241
			E0 E0 4	12,038	0,108	0,149	20,92	0,043	0,09	0,1	100,205
22	\$ 01.0	61	58,564	13,203	0,129	0,181	20,308	0,032	0,053	0,021	100,611
22	5-21,2	61	50,42	19,655	0	0,078	29,421	0,077	0,006	0	99,657
		62	49,051	18,825	0	0,08	31,711	0,008	0,072	0,017	99,764
		63	48,723	18,894	0,004	0,111	31,571	0,066	0,051	0,068	99,488
23	F-22,2	64	58,796	18,333	0,015	0,18	22,981	0,007	0,063	0,047	100,422
		65	57,881	19,191	0,005	0,173	23,028	0,024	0,026	0,002	100,33
		66	57,461	19,422	0,016	0,129	23,227	0,035	0,042	0	100,332
24	F-22,3	67	65,132	16,322	0,001	0,184	18,75	0,041	0	0,02	100,45
		68	63,78	17,255	0,011	0,156	18,431	0,024	0	0,008	99,665
		69	63,976	18,383	0	0,139	18,675	0	0,047	0	101,22
25	S-23,1	70	44,102	33,947	0,267	0,299	21,011	0,02	0,018	0,035	99,699
		71	43.125	35	0.344	0.26	20.667	0.04	0.017	0.094	99.547
		72	45 245	34 102	0.44	0 224	19 143	0.034	0.087	n 1,154	99 275
26	S-23.2	73	42 627	34 55	0,44	0.224	21 592	0.027	0.015	0.051	99,195
20	0-20,2	73	42,027	24,000	0,005	0,230	21,002	0,037	0,015	0,031	00.151
		74	43,052	34,026	0,098	0,213	21,695	0,038	0,032	0	99,154
		/5	45,189	33,055	0,271	0,251	20,935	0,027	0,045	0	99,773
27	⊦-24,1	76	60,638	17,525	0,008	0,196	21,591	0,058	0,046	0,046	100,108
		77	61,309	17,642	0,007	0,117	21,074	0,059	0,002	0,038	100,248
		78	62,522	17,891	0,007	0,108	19,662	0,001	0,026	0,102	100,319
29	F-26,1	79	55,821	19,817	0,147	0,121	23,595	0,064	0,025	0,027	99,617
		80	54,693	20,895	0,141	0,139	24,02	0,043	0,01	0,026	99,967
		81	63,961	14,266	0,135	0,115	22,789	0,025	0,07	0,093	101,454
30	F-26,2	82	52,184	22,076	0,053	0,159	25,736	0,012	0,077	0	100,297
		83	56.723	19.469	0.212	0.102	25.138	0.033	0.028	0	101.705
		84	55,285	19,892	0,143	0.1	25,337	0,012	0.008	0,082	100,859

E Vedlegg - EDS-analyser

E.1 Resultater fra viktige EDS-analyser

Analysene av prøvene har avslørt en rekke interessante funn. Dette vedlegget fremhever nøkkelresultatene fra EDS-analysene som støtter hypotesene presentert i hovedrapporten. Alle detaljerte resultater fra EDS-analysen finnes i en ekstern fil som er vedlagt for ytterligere referanse.

E.1.1 Ureagert karbon

Det ble funnet ureagert karbon i 5 av 18 prøver. Prøve S-10.1, som vist i Figur 4.14 er et eksempel på dette tilfellet. Figur E.1 viser EDS-resultatet fra områdeanalysen markert med nummer 300. Her er mengden karbon ca. 93 vektprosent. De resterende grunnstoffene som ble detektert antas å være urenheter i karbonmaterialet. Figur E.2 illustrerer fire punktanalyser som også bekrefter tilstedeværelsen av karbon i prøven.



30	0		HV:10.0kV Puls th.:4.38kcps							
El	AN	Series	unn. C [wt.\$]	norm. C [wt.%]	Atom. C E [at.%]	rror (1 Sigma) [wt.%]			
C O Si Al	6 8 14 13	K-series K-series K-series K-series	93.01 3.77 2.41 0.80	93.01 3.77 2.41 0.80	95.66 2.91 1.06 0.37		11.02 0.94 0.15 0.08			
		Total:	100.00	100.00	100.00					

Figur E.1: Område
analyse 300 av prøve nummer $S\mathcal{-}10.1,$ som bekrefter funn av karbon.



Figur E.2: Analyser fra EDS for punktene 301 til 304 bekrefter forekomsten av ureagert karbonmateriale.

E.1.2 Kondensat

Totalt er det funnet kondensat i 24 av 48 delprøver. Dette representerer 63% av hovedprøvene. *Figur E.3* illustrerer de to punktene i EDS-analysene som bekrefter funnene beskrevet i hovedrapporten, som vist i *Figur 4.17*. Analyseresultatene bekrefter tilstedeværelsen av Si-SiO₂ i alle punktene, noe som indikerer at brunkondensat ble detektert i denne prøven [18].



Figur E.3: EDS-analyse av prøve F-9.1 a) viser område 268, b) viser område 270 og C) viser punkt 267. Alle analysene viser funn av Si-SiO₂ (brunt-kondensat).

E.1.3 Ureagert kvarts

Det ble gjort 6 av 48 observasjoner av ureagert kvarts i prøvene. Dette utgjør ca. 19% av prøvene. Et eksempel på funn av kvarts ble presentert i *Figur 4.21* av prøve *FM-7.1. Figur E.4* viser EDS-resultatene fra analysen for område 152 og punkt 155. Punkt 152 viser tilstedeværelsen av SiO₂ samt urenheter av Ca. Punkt 155 viser også SiO₂ samt urenhetene Ca og Al.



Figur E.4: EDS-analyse av prøve FM-7.1 bekrefter funn av ureagert kvarts. a) viser område 152 og b) punkt 155. Begge analysene identifiserer tilstedeværelsen av SiO₂ samt urenheter.

E.1.4 Silisiumkarbid

SiC ble påvist i 14 av 18 undersøkte prøver, i tråd med forventningene grunnet de betydelige mengdene SiC observert i metallbadet i kratersonen [2], og det konsekvente funnet i alle slaggprøvene til Folstad [17]. Overraskende nok ble ikke SiC funnet i fire av prøvene under EDS-analysen. Dette uventede resultatet kan skyldes utilstrekkelig undersøkelse av prøvene eller for lav forstørrelse under analysen.

Figur E.5 viser eksempler på EDS-analyse som bekrefter funn av SiC i prøven. Analysene er hentet fra prøve F-5.1, som er illustrert i Figur 4.23. Analysepunkt 757, punkt 766 og punkt 771 bekrefter alle funn av SiC. Vær oppmerksom på at molforholdet ikke korresponderer med vektprosent, men er mer nøyaktig når det uttrykkes i atomprosent.



Figur E.5: EDS-analyse av prøve F-5.1 a) viser punkt 757, b) viser punkt 766 og C) viser punkt 771. Alle analysene viser funn av SiC.

For en grundigere undersøkelse av funnene der SiC ikke ble bekreftet, finnes relevante bilder i *Vedlegg C*. Tilhørende EDS-analyser er tilgjengelige i et separat vedlegg.

E.1.5 Andre interessante funn

Andre interessante observasjoner omfatter funn av uvanlig høye konsentrasjoner av urenheter. Selv om disse ikke er av stor betydning, tiltrekker de seg interesse på grunn av deres lokale ansamlinger. Disse urenhetsnivåene varierer med råvaren og er derfor ikke avgjørende, men urenhetsnivåene kan imidlertid indikere tilstedeværelsen av inhomogent materiale. [2].

Det ble funnet over én vektprosent av kalium i prøve S-8.1 som vist i Figur 4.26. Figur E.6 viser EDS-analysene av de fire detekterte punktene.



Figur E.6: EDS-analyser fra punkt 27-29 og punkt 33 som bekrefter funn av Ka på litt over én vektprosent i prøve S-8.1.

Det ble funnet spor av Fe i form av FeSi i prøve F-9.1, som er avbildet i Figur 4.27. EDS-analysen tilhørende punktet fra figuren er presentert under i Figur E.7. Punktet bekrefter FeSi-funn med høy prosent av Fe.



Figur E.7: Punkt 272 bekrefter funn av FeSi med høy Fe
 prosent i prøve $F\mathchar`-9.1.$

Figur 4.28 viser interessante funn i prøve *F-11.1*. Prøven viser funn av FeSi i punkt 351, men med et punkt med innhold av høy Al-prosent i tillegg til FeSi i punkt 341. Ett av funnene i samme prøve indikerte også funn av Mg i punkt 336. *Figur E.8* viser EDS-resultatene.



Figur E.8: EDS-analyse av prøve F-11.1 som bekrefter finn av FeSi. a) viser punkt 336, b) viser punkt 341 og C) viser punkt 351. Punkt 351 og 341 viser funn av FeSi, mens punkt 336 indikerer små mengder Mg.

I prøve S-12.1, ble det funnet Na i to punkter. Prøven er avbildet i Figur 4.29. Bekreftelsen av tilstedeværelsen ble funnet i to punkter på prøven, punkt 469 og 470. Resultatene fra EDS-analysen i de to punktene vises i Figur E.9.



Figur E.9: EDS-analyse fra prøve $S{-}12.1$ indikerte små funn av Na i to punkter i prøven.
a) viser punkt 469 og b) vier punkt 470.

Det siste interessante funnet var i prøve S-12.1, hvor det ble funnet et punkt som inneholdet høye konsentrasjoner av Fe og Ti, samt mindre mengder P. Dette var i et overlappingspunkt i punkt 425 og 426. EDS-resultatet vises i *Figur E.10*.



Figur E.10: EDS-analyse fra prøve S-12.2 indikerte funn av betydelige mengder Fe og Ti i ett punkt som var i næreheten av noe som ble antatt til å være ureagert karbon. a) viser punkt 425 og b) 426. Punktene overlappet, men viser litt forskjellige resultater.

F Vedlegg - Bildeanalysene



Figur F.1: Bildeanalysen av prøve $S\mathchar`-1.1$



Figur F.2: Bildeanalysen av prøveS-1.2



Figur F.3: Bildeanalysen av prøve $F\mathchar`-2.1$



Figur F.4: Bildeanalysen av prøve $F\mathchar`-2.2$



Figur F.5: Bildeanalysen av prøve $S\mathchar`-3.1$



Figur F.6: Bildeanalysen av prøve $S\mathchar`-3.2$



Figur F.7: Bildeanalysen av prøveB-4.1



Figur F.8: Bildeanalysen av prøveB-4.2



Figur F.9: Bildeanalysen av prøveF-5.1



Figur F.10: Bildeanalysen av prøveF-5.2



Figur F.11: Bildeanalysen av prøveF-6.1



Figur F.12: Bildeanalysen av prøve $FM\mathchar`-7.1$



Figur F.13: Bildeanalysen av prøve $S\hbox{-}8.1$



Figur F.14: Bildeanalysen av prøve $F\mathchar`-9.1$



Figur F.15: Bildeanalysen av prøveS--10.1



Figur F.16: Bildeanalysen av prøve $F\mathchar`-11.1$



Figur F.17: Bildeanalysen av prøveS-12.1



Figur F.18: Bildeanalysen av prøve $S{\text -}12.2$





