

콘크리트용 잔골재로써 고로 수제슬래그의 특성연구

A Study on the property of the Blast-Furnace Slag as Fine Aggregate of Concrete

김동석 * 하상욱 ** 구본창 ** 하재담 *** 이종열 **** 채재홍 *****
Kim, D. S. Ha, S. W. Koo, B. C. Ha, J. D. Lee, J. R. Chae, J. H.

ABSTRACT

As a result of the reduction of natural aggregate, most of developed country have been studied the utilization of Blast-furnace Slag(BFS) as aggregate of concrete. but, in korea there are only basic study about these even though other country are using Blast-furnace Slag in production of Ready Mixed Concrete.

Accordingly, in this study, we carried out fundamental experiments in order to know the material properties of BFS and possibilities of the BFS as fine aggregate of concrete. It is included that analysis concerning material properties of BFS as like specific gravity, absorption, unit weight, grading including investigation of the surface shape by SEM, also, analysis concerning properties of concrete with BFS as like air-content, slump, compressive strength, etc.

1. 서론

고로 슬래그는 용광로에서 침강식으로부터 신월을 제조할 때 신월 1톤당 310kg 정도가 발생하며, 국내 '98년도 고로 슬래그 발생량은 약 1,000만톤에 달하고 있다. 이중 수제슬래그가 약 53%, 괴제슬래그가 약 17%를 차지하며 주로 시멘트 원료, 노반재료, 바토 등으로 약 74%정도가 활용되고 나머지 26%는 세월공장 자체의 흐안공사, 청표용, 공유수면 매립 등에 활용되고 있는 실정이다.

반면, 일본에서는 친연률과 자원의 부족현상에 따라 대체물재(원) 개발의 필요성이 대두됨에 따라 별도의 생산설비에서 업형 및 일정을 조성하여 콘크리트용 괴제로 활용하기 위해 '70년대부터 '80년대 후반까지 이색내관 많은 연구가 진행되었으며, 이러한 연구결과를 바탕으로 JIS 규격 및 관련학회의 신개시공 시장시기 규정되어 콘크리트용 괴제로서 고로 슬래그의 사용은 일반화되어 있는 상태이나

하지만 국내의 경우 고로 슬래그에 대한 연구는 최근 학계 및 업계를 중심으로 몇몇 단편적인 연구가 진행되었고, 주로 보조타르특성에 대한 기초적인 연구에 머물러 있어 콘크리트 품질특성 및 강기

* 경희대, 철속문화대학원 교수, 주임연구소 책임교수, 박사학위 구인원교원

** 경희대, 철속문화대학원 교수, 주임연구소 책임교수, 박사학위 구인원교원

*** 경희대, 철속문화대학원 교수, 주임연구소 책임교수, 박사학위 구인원교원

**** 경희대, 철속문화대학원 교수, 주임연구소 책임교수, 박사학위 구인원교원

***** 경희대, 철속문화대학원 교수, 주임연구소 책임교수, 박사학위 구인원교원

내구특성에 대한 연구는 매우 빈약한 수준이며, 콘크리트용 골재로서 KS 규격에 제정되어 있으나 국내에서의 고로 슬래그 골재에 대한 사용설적은 전무한 상태라고 할 수 있다

따라서 향후 천연골재 자원의 고갈에 따른 대체골재(원) 개발과 환경보존 및 산업부산물 유효이용 차원에서 콘크리트용 잔골재로서 활용방안 모색을 위해 고로 수제슬래그를 대상으로 원재료특성 분석과 콘크리트 특성평가 실험을 수행하여 콘크리트용 잔골재로서의 적합성 검토와 함께 향후 효과적 사용을 위한 기초자료를 제시하고자 하였다

2. 실험개요

2.1. 사용재료

2.1.1 시멘트 및 혼화제

본 실험에 사용된 시멘트는 국내에서 보편적으로 가장 많이 사용되고 있는 1종 보통시멘트를 사용하였다. 혼화제는 T사 제품의 AE감수제 표준형을 사용하였으며, 그 자세한 내역은 각각 표1 및 표2에 나타낸 바와 같다

표1 시멘트의 화학성분 및 물리특성

| 시멘트 종류 | 비중 | 분말도 (g/cm ³) | 화학성분 (%) | | | | | 압축강도(kgf/cm ²) | | | |
|-----------|------|-----------------------------|------------------|--------------------------------|--------------------------------|------|-----------------|----------------------------|-----|-----|-----|
| | | | SiO ₂ | Al ₂ O ₃ | Fe ₂ O ₃ | CaO | SO ₃ | R ₂ O | 3일 | 7일 | 28일 |
| 1종 보통 | 3.15 | 3.250 | 21.0 | 5.9 | 3.2 | 62.5 | 2.1 | 0.78 | 195 | 290 | 380 |

표2 사용 혼화제

| 종류 | 제품명 | 주성분 | 표준사용량 |
|-------------|-------------|---------|---------|
| AE 감수제(표준형) | NEO-MIX(T사) | 멜라민 축합물 | C×0.15% |

2.1.2 골재

본 실험에 사용된 잔골재는 수제슬래그 잔골재와 하천사 2종류로써 수제슬래그 간골재의 경우 별도의 과쇄 및 입도조정을 거치지 않고 제철공장에서 부산되는 보통세질산 고로 수제슬래그이고, 비교시험용으로 사용된 하천사는 비중이 2.60, 흡수율이 1.10인 내진인근의 미호천 하천사이다. 또한 굳은 골재는 비중이 2.70, 흡수율이 0.98인 한창석산의 25mm 쇠석을 사용하였으며, 각 사용재료별 물리적 특성은 표3과 같다

표3 골재의 물성

| 구분 | 비중 | 흡수율(%) | 단위용적(kg/m ³) | 비고 |
|------|----------|--------|--------------------------|----------------|
| 잔골재 | 고로 수제슬래그 | 2.30 | 2.11 | 1.053 보통세질산 |
| | 하천사 | 2.60 | 1.10 | 미호천(하천사) |
| 굳은골재 | 2.70 | 0.98 | 1.550 한창석산(25mm 쇠석) | |

2.2. 실험 항목 및 방법

본 실험은 고로 수제슬래그의 콘크리트용 잔골재로써의 적합성을 검토하기 위한 연구로 KS F2544(콘크리트용 고로 슬래그 골재)에 규정된 항목 및 규칙치를 기준으로 고로 수제슬래그의 원재료 특성을 분석하였다. 일반적으로 제철공장에서 부산되는 고로 수제슬래그 자체는 콘크리트용 잔골재로써 위도 및 물리성능이 규칙치를 벗어나므로 이러한 특성지를 개선하기 위하여 실험은 Lab Mill을 이용한 수제슬래그를 분쇄조제하여 그에 따른 특성변화를 분석하였으며, 그 과정은 복은 과정과 같니 또한 콘크리트 실험으로 해미콘 25-240-12 기준매합은 사용하여 고로 수제슬래그 시료(이하, 수제슬래그)

잔골재로 청합) 및 30분 분쇄슬래그(이하, 분쇄 슬래그 잔골재로 청합)를 대상으로 콘크리트 특성평가 실험을 수행하였다.

실험방법은 하천사 대비 동일 배합조건에서 수쇄슬래그의 치환율별 슬럼프 및 공기량 변화와 재령별 강도발현특성을 평가하였다. 또한 분쇄를 하지 않은 수쇄슬래그 잔골재를 대상으로 치환율에 따른 동일 슬럼프($12 \pm 2.5\text{cm}$)를 기준으로 사용수량 변화 및 강도발현 특성을 비교평가하였으며, 자세한 실험내역은 표5에 나타낸 바와 같다

표4 원재료특성 분석항목

| 분석항목 | 시험내용 및 방법 | 비고 |
|-----------|-----------------|----------|
| 화학성분 | XRF에 의한 성분분석 | |
| 물리적 특성 | 비중, 흡수율, 단위용적중량 | KS F2544 |
| 입도분석 | 입도분포, 조립율 | |
| 입형 및 표면상태 | 전자주사현미경(SEM) 관찰 | - |

표5. 콘크리트 실험내역

| 구분 | 슬래그 치환율(%) | 시험조건 | 평가항목 |
|---------------|----------------|---------------|--------------|
| 하천사+수쇄슬래그 잔골재 | 0, 30, 60, 100 | 배합고정, Slump고정 | 공기량, Slump, |
| 하천사+분쇄슬래그 잔골재 | 0, 30, 60, 100 | 배합고정 | 압축강도(7, 28일) |

3. 실험결과 및 고찰

3.1 원재료 특성분석

3.3.1 화학성분

고로 수쇄슬래그의 화학성분은 규산 2석회($2\text{CaO} \cdot \text{SiO}_2$)와 같은 광물상으로는 존재하지 않고, Glass 상으로 되어 있기 때문에 광물학적으로 불안정성은 없는 것으로 알려져 있고, 화학성분 분석결과 표6.에 나타낸 바와 같이 KS F2544 규격에서 규정하고 있는 고로 슬래그 굴재의 품질규격치를 만족하는 결과를 보인다

표6 고로 수쇄슬래그의 화학성분 분석결과

| 구분 | 화학성분(%) | | | | | | | | | |
|----------|----------------|-------------------------|-------------------------|--------------|--------------|-----------------------|-------------|----------------------|------------|------|
| | SiO_2 | Al_2O_3 | Fe_2O_3 | CaO | MgO | Na_2O | SO | K_2O | S | LOI |
| KS F2544 | - | - | ≤ 3.0 | ≤ 45.0 | - | - | ≤ 0.5 | - | ≤ 2.0 | - |
| 고로 수쇄슬래그 | 32.14 | 16.39 | 0.74 | 43.48 | 5.49 | 0.21 | 0.37 | 0.45 | 0.63 | 0.11 |
| 함고(하천사) | 83.09 | 8.94 | 1.35 | 0.59 | 0.10 | 1.29 | 0 | 3.91 | Tr | 0.74 |

3.3.2 물리특성

콘크리트용 간골재로써 수쇄슬래그의 물리특성은 중요한 품질특성치라고 할 수 있다. KS 규격상에는 콘크리트 품질에 영향을 미치는 기본항목으로 비중, 흡수율 및 단위용적중량 등을 규정하고 있으며, 고로 수쇄슬래그는 용융상태에서 Gas가 혼입된 상태로 냉각되어 소작구조가 나온상태으로 입성이 거칠기 때문에 비중 및 단위용적중량이 낮은 것이 일반적이라 할 수 있다. 본 시험의 경우도 표7에서 보는바와 같이 비중 및 단위용적중량이 상당히 낮은 결과로써 KS F2544에서 제시하고 있는 고로 슬래그 잔골재의 규격치를 크게 벗어나고 있다. 또한 흡수율의 경우는 규격치를 만족하고는 있으나 천연한 재보다는 비교적 큰 결과를 보인다. 이에 따라 품질특성치 개선을 위하여 신형식 Lab Ball Mill을 이용한 고로 수쇄슬래그의 분쇄특성을 검토하였다. 실험결과 표7에 나타낸 바와 같이 수쇄슬래그 원시보다는 경우 간쇄시기에 따라 응집된 슬래그의 입자 또는 표면공간이 파괴되어 간·수제로써의 물리적 성질

은 개선되는 특성을 보였으며, 콘크리트용 잔골재로써 보편적으로 사용하기 위해서는 어느정도의 경분쇄 및 입도조정 과정이 필수적이라는 것을 확인할 수 있었다.

표7 분쇄조제에 따른 고로 수쇄슬래그의 물리특성 변화

| 구 분 | KS F2544 | 고로 수쇄슬래그 | | | | 하천사 |
|----------------------------|----------|----------|-------|-------|-------|-------|
| | | 원시료 | 20분분쇄 | 30분분쇄 | 40분분쇄 | |
| 절전비율 | 2.5이상 | 2.43 | 2.45 | 2.54 | 2.56 | 2.60 |
| 흡수율(%) | 3.5이하 | 2.11 | 1.88 | 1.12 | 0.97 | 1.10 |
| 단위용적증량(kg/m ³) | 1,450이상 | 1,210 | 1,290 | 1,340 | 1,430 | 1,590 |

3.3.3 입도분포

일반적으로 콘크리트용 잔골재의 입도분포는 가급적 연속입도를 가지는 것이 콘크리트의 단위수량 저감 및 작업성(Workability) 향상에 유리측면을 가지며, 본 실험에 사용된 고로 수쇄슬래그 원시료의 입도분석 결과 0.6~1.2mm 크기의 입도분이 다소 과다하고 단일입도에 가까운 분포로써 KS 규격에서 제시하고 있는 5mm 잔골재의 입도범위를 벗어나는 결과를 보였다.

결과적으로 수쇄슬래그의 경우 콘크리트용 잔골재로 직접 사용하는 것은 부적합하며, 표8 및 그림1에서 보는바와 같이 제철공장에서 부산되는 고로 수쇄슬래그는 최소한의 전처리과정이 필요하다는 것을 확인할 수 있었으며, 본 실험은 실험 여건상 Lab. Ball Mill을 사용하여 실험실적으로 단순 과쇄한 경우로써 일반적으로 입도분포는 분쇄기의 종류에 따라 크게 달라질 것으로 판단된다.

표8 분쇄조제에 따른 수쇄슬래그의 입도분포 분석

| 종 류 | 각 캐 잔류율(%) | | | | |
|-------------|------------|-------|-------|-------|------|
| | 고로 수쇄슬래그 | | | | 하천사 |
| | 원시료 | 20분분쇄 | 30분분쇄 | 40분분쇄 | |
| 5(No4) | 0 | 0 | 0 | 0 | 3.4 |
| 2.5(No8) | 8.3 | 4.2 | 0.4 | 0 | 6.9 |
| 1.2(No16) | 32.6 | 24.7 | 18.1 | 9.4 | 20.2 |
| 0.6(No30) | 36.2 | 40.8 | 44.6 | 26.1 | 27.6 |
| 0.3(No50) | 17.3 | 20.5 | 22.9 | 34.1 | 20.4 |
| 0.15(No100) | 5.1 | 6.7 | 7.9 | 18.5 | 14.5 |
| Pan | 0.5 | 3.1 | 6.1 | 11.9 | 7.0 |
| F.M | 3.20 | 2.90 | 2.62 | 2.03 | 2.74 |

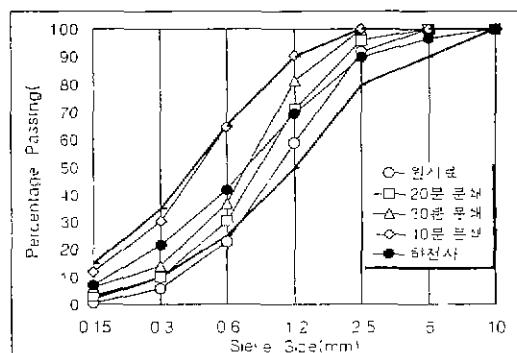


그림1 수쇄슬래그의 입도분포 곡선

3.3.4 입형 및 표면상태

전자주사현미경을 사용하여 수쇄슬래그의 원시료와 분쇄에 따른 조제슬래그의 입형 및 표면상태를 하친사 및 일본 유통 수쇄슬래그 잔골재와 비교한 결과 관찰결과 사진1에서 보듯이와 같이 하친사의 경우 입형이 비교적 둥글고, 표면상태가 매끄러운 상태인 반면, 수쇄슬래그는 주로 구멍으로 인해 입형이 거칠고 기형이며, 표면상태는 미세한 공극을 다양 함유하고 있다. 같은 시기 수 암니 모데스에 따라서는 사진상으로 수쇄슬래그의 입형이 다소 개선되는 경향은 보이나 나사파네에 의해 수쇄슬래그의 입자크기만 작아지고 과쇄된 입자는 원래의 입자형상을 가짐으로써 과쇄에 의한 입형개선 효과는 크지 않은 것으로 관찰된다.

미교관찰용으로써 일본 레미콘장치에서 사용되고 있는 수쇄슬래그의 경우, 그린이 국내 수제슬래그보다 다소 매끄러운 표면상태를 가지고 국내 수제슬래그보다 표면의 공극이 적고, 나사파네 수직구조를 가지고, 이를 개선하는데 따른 경향이 것으로 관찰된다.

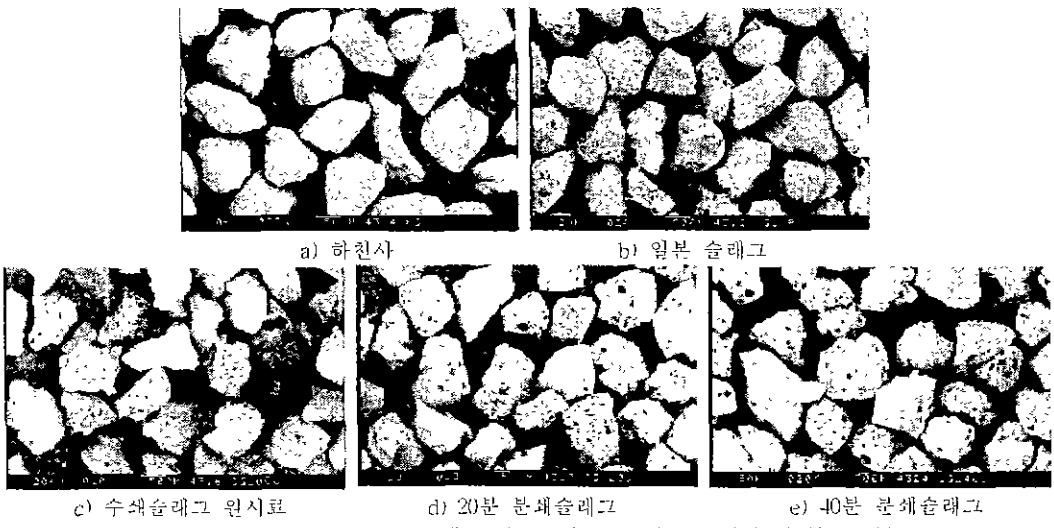


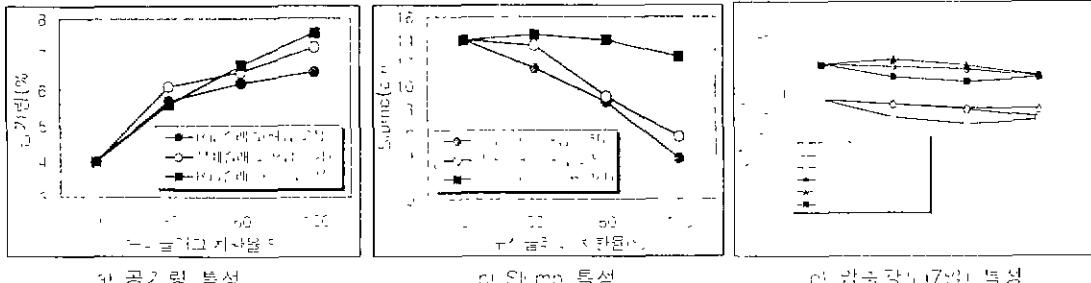
사진1 SEM에 의한 수쇄슬래그 잔골재의 입형 및 표면상태 관찰(×20배)

3.2 콘크리트 특성

콘크리트용 꿀재로써 일반적으로 사용하고 있는 강모래 대비 수쇄슬래그 및 분쇄슬래그에 대한 치환율별 콘크리트 배합조건과 특성평가 결과를 표9에 나타내었다.

표9 콘크리트 배합조건 및 실험결과

| 물재종류 | 매한정 | W/C (%) | s/a (%) | 단위 채도량(kg/m ³) | | | | | Air (%) | Slump (cm) | 압축강도(kg/cm ²) | | |
|---------------|-------|------------|------------|----------------------------|-----|-----|-----|------------|------------|---------------|---------------------------|-----|-----|
| | | | | C | W | S | G | 혼화제 (%) | | | | | |
| | | | | NS | SS | | | | | | | 7일 | 28일 |
| 히친시 | NS100 | 49.5 | 45.0 | 374 | 185 | 774 | - | 982 | 0.15 | 4.0 | 14.0 | 292 | 379 |
| 하친사· 수제슬레이 | RS30 | 49.5 | 45.0 | 374 | 185 | 545 | 220 | 982 | 0.15 | 5.7 | 11.5 | 279 | 372 |
| | RS60 | | | 374 | 185 | 310 | 440 | 982 | 0.15 | 6.2 | 8.5 | 268 | 368 |
| | RS100 | | | 374 | 185 | - | 733 | 982 | 0.15 | 6.5 | 3.5 | 249 | 351 |
| 하친사· 분제슬레이 | GS30 | 49.5 | 45.0 | 374 | 185 | 545 | 220 | 982 | 0.15 | 6.1 | 13.5 | 281 | 391 |
| | GS60 | | | 374 | 185 | 310 | 440 | 982 | 0.15 | 6.5 | 9.0 | 27 | 376 |
| | GS100 | | | 374 | 185 | - | 733 | 982 | 0.15 | 7.2 | 5.5 | 269 | 353 |
| 히친시· 수제슬레이 | RS30 | 49.5 | 45.0 | 386 | 191 | 544 | 217 | 967 | 0.15 | 5.6 | 14.5 | 248 | 346 |
| | RS60 | | | 409 | 198 | 300 | 425 | 950 | 0.15 | 6.7 | 14.0 | 241 | 336 |
| | RS100 | | | 418 | 207 | - | 692 | 928 | 0.15 | 7.6 | 12.5 | 241 | 347 |



卷之三

배합조건을 동일하게 고정한 경우 슬래그 치환량이 증가함에 따라 공기량은 강모래 대비 2%이상 증가되는 반면, 슬럼프는 대폭적으로 저하되며, 초기 압축강도(7일 재령)의 경우도 뚜렷한 감소 경향을 보였다. 수쇄슬래그의 분쇄조제에 따라서는 수쇄슬래그의 압도개선 효과에 따라 공기량은 Raw 슬래그와 동일한 수준이나 콘크리트의 작업성(Slump) 및 강도특성은 다소 개선되는 결과를 보였다.

또한 수쇄슬래그 이용측면을 고려한 동일한 작업성(Slump 기준)을 기준으로 실험한 경우는 강모래 단독사용 대비 수쇄슬래그의 치환량이 30%인 경우 약 3%, 60%인 경우 약 7%, 100%(단독)인 경우 약 12%의 단위수량 및 단위시멘트량이 증가하는 것으로 나타나고, 압축강도 저하경향(약 20%)은 더욱 뚜렷하게 나타났다.

따라서 본 실험결과를 기준으로 볼 때 실제 레미콘에서의 적정 치환사용량은 배합 미세조정(단위 수량 및 단위시멘트량, 혼화제 사용량 증량)을 통해 30% 이내가 적합할 것으로 사료되고, 경분쇄 및 입도조정 정도에 따라 상향조정은 가능할 것으로 판단된다.

4. 결론

콘크리트용 잔골재로 활용하기 위한 고로 수쇄슬래그의 원재료특성 분석과 분쇄조제에 따른 콘크리트특성을 검토한 본 연구의 결론은 다음과 같다.

(1) 원재료 특성분석 결과 국내 재활공장에서 부산되는 고로 수쇄슬래그 자체는 화학성분의 경우 KS F2544의 규정치를 만족하나 조직구조가 다공질이며, 입형이 불량하기 때문에 골재로써의 일부 항목이 KS 규격치를 크게 벗어나는 것으로 나타났다.

(2) 입도분포의 경우도 KS 입도규격을 벗어나고, 수쇄슬래그의 분쇄조제 결과 물리적 성질 및 입도분포가 개선됨에 따라 콘크리트용 잔골재로써 보편적으로 사용하기 위해서는 별도의 경분쇄와 함께 입도조정 과정이 필요하다는 것을 확인할 수 있었다.

(3) 콘크리트 특성실험 결과 고로 수쇄슬래그는 원재료 특성상 동일배합조건에서 하천사 대비 수쇄슬래그의 치환량이 증대됨에 따라 슬럼프 저감이 심하고, 초기 강도발현도 저하되는 경향을 보였으나, 반면에, 분쇄조제에 따라서는 이러한 특성이 다소 개선되는 것으로 나타났다.

(4) 고로슬래그 잔골재의 이용측면에서 콘크리트의 동일 작업성 확보를 위해서는 치환량이 증가함에 따라 콘크리트의 단위수량 증가와 함께 단위시멘트량 증량이 필요하므로 이제 다른 콘크리트의 품질기하 및 레미콘 제조원가의 상승요인으로 작용할 것으로 판단된다.

(5) 따라서, 분쇄조제를 거치더라도 건설현장에서 수쇄슬래그 단독 사용은 곤란하며 수쇄슬래그의 적정 치환사용량은 배합 미세조정을 통해 30%이내 수준이 적합할 것으로 판단되며, 잔골재로써 가공처리 정도에 따라 다소 치환율 상향조정(30~50%)은 가능할 것으로 판단된다.

5. 참고문헌

- 1) KS F2544 '콘크리트용 고로 수쇄슬래그 골재' 1997.
- 2) 竹田重之, "高爐スラグ骨材", コンクリート工芸, No. 7, Vol 34, 1996.7
- 3) 高岡城義・佐々木, "高爐大碎スラグ砂の水和反応性とコンクリートの物理性", ベネッセ・コンクリート, No. 390, 1979
- 4) 山崎竹博・佐々木, "球化した製鋼スラグの流动性コンクリート用骨材としての利用に関する研究", コンクリート工芸年次論文報告集 No.1, Vol 15, 1993
- 5) 田中邦一・佐々木, "高炉スラグ骨材の製造設備と品質管理" セメント・コンクリート No.415, 1981
- 6) 田中邦一・佐々木, "高炉スラグ骨材を用いたコンクリートの諸特性" ベネッセ・コンクリート No. 115, 1981