

교면포장 및 바닥판 손상방지를 위한 내부침투수 처리시스템 개발

A Development of the Trapped Water Drainage System to Prevent the Deterioration of Deck Slab and Pavement.

이상달*

Lee, Sang-Dal

이상순**

Lee, Sang-Soon

신재인***

Shin, Jae-In

서상길***

Seo, Sang-Gul

Abstract

Reinforced concrete deck slabs are directly affected by traffic loads and they are also susceptible to weather-related problems, such as cracking, reinforcement corrosion, spalling, scaling, delamination, leakage, efflorescence and so on. Some of these defects are caused by water which seeps through pavements and trapped between pavements and deck slabs. For durability of reinforced concrete deck slabs is and pavements, it is very important to protect deck slabs and drain the trapped water out. To develop the trapped water drainage system, the following studies have been performed in Korea Highway Cooperation: related researches are reviewed: for six bridges, deck slabs are thoroughly investigated: new system to effectively drain the trapped water out is proposed: the proposed system is installed and evaluated. The proposed system is proved to be effective to drain the trapped water out and is expected to increase the durability of reinforced concrete deck slabs.

Keywords: reinforcement corrosion, trapped water drainage system

1. 서 론

철근콘크리트 바닥판은 반복되는 차량하중에 각각 노출되고 동결交融, 무식, 콘크리트 열화 등의 손상이 발생되기 쉬운 부재이다. 교면포장과 바닥판의 내구성

확보를 위해서는 무엇보다도 비수 및 방수가 중요하다. 바닥판의 손상은 교면수보다는 내부침투수와 보다 밀접한 관계가 있다. 바닥판 출래부의 차로부는 대크피니셔로 만마부리를 하여 유효이 작으나 깊은 부분은 인력마부리를 하고 있어 유효이 발생되기 쉬우며,

* 성희원, 한국도로공사 구조환경 부동

** 성희원, 한국도로공사 구조환경 부동, 중학박사

*** 정희원, 한국도로공사 구조물신 대리, 광학박사

E-mail : jaein@sf.freeway.co.kr 02-2230-4878

● 본 논문에 대한 토의를 2002년 3월 31일까지 학회로 보내 주시면 2002년 7월호에 토론집자로 게재하겠습니다.

이러한 표면부위에 물이 고여 콘크리트의 원화 및 철근 부식을 촉진시키는 사례가 많다.

본 연구의 목적은 교면포장 및 바다관 손상을 방지하기 위한 보다 효과적인 내부침부수 처리시스템을 개발하는 것이다. 이를 위해서 수령한 주요 연구내용을 기술하면 다음과 같다. 1999년도에 제교, 노후교량 조사 등을 통하여 물에 의한 바다관 손상상태를 조사하고 본인연구를 통하여 바다관 원화기구 및 원인을 정리하였다. 2000년도에는 국내의 교면수 및 내부침부수 처리 방안을 비교·검토하고, 적용사례 분석 등을 통하여 기존 시스템의 문제점과 도출하였다. 또한 내부침부수 처리시스템 개선 원유 도출하고 시험시공을 시행하였다. 그리고 2001년도에는 개량된 내부침부수 처리시스템의 효과를 파악하기 위하여 추적조사를 실시하였다.

2 철근콘크리트 바닥판의 주요 열화 원인

철근콘크리트 바닥판의 주요열화 원인을 알아보기

위해 현장조사를 실시하였다. Fig. 1(a), (b)는 포장율 계산하고 바다관 표면열화가 쉬운 부분을 표시한 것이고 Fig. 1(c)는 길이에 철관보강부에서 바다관의 일부를 침취하여 조사한 결과인데, 콘크리트는 선단면에서 원화가 진행되었고 철근도 상당히 많이 부식되었으며, 보강철관도 부문적으로 녹이 발생되어 있었다. 내부침부수가 모이는 길이가 1차로나 2차로에 비해 이 열화가 심하게 발생한 것을 관찰할 수 있다. Fig. 1(d)는 half-cell potential 장비를 사용하여 상부철근의 전위 차를 측정한 결과이다. 두 번째 경간 길이에 일부에서 전위차가 -350mV로서 철근이 부식될 것으로 판정되었다. Fig. 1(e)는 차로별 열화부위 수가 짧은 길이가 1차로 및 2차로에 비하여 열화부위가 많으며, 원체열화부위 1.2kg/m³(일본콘크리트 표준시험서 유지관련)을 초과하거나 근접해 있어 철근이 부식될 가능성이 높다는 것을 알 수 있다. 현장조사와 통한 철근콘크리트 바닥판의 열화원인을 원시하면 다음과 같다.

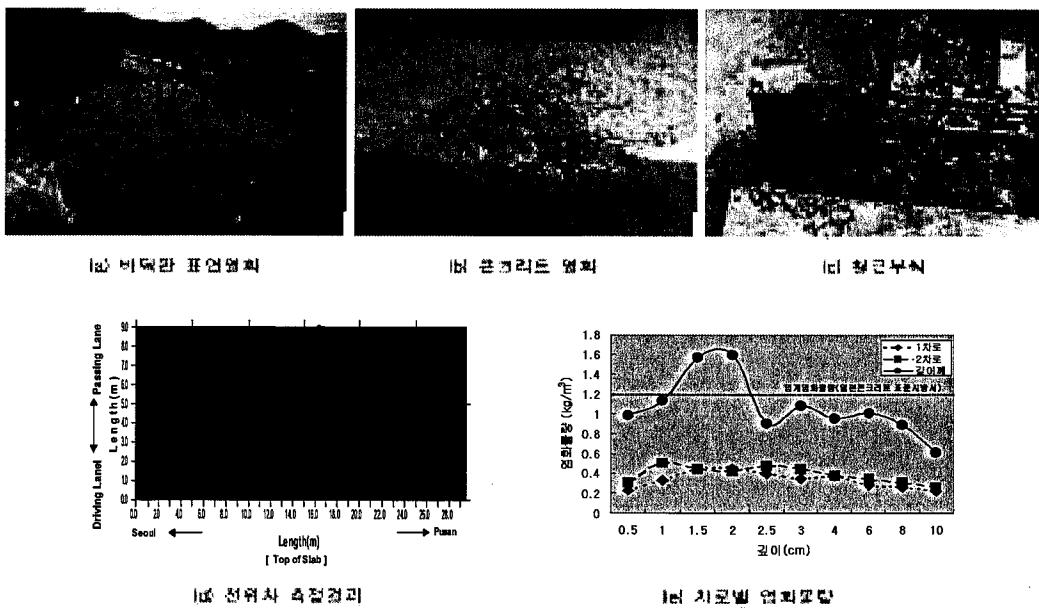


Fig. 1 곰돌년수 30년인 습지보고 열화실태

2.1 염화물에 의한 철근 부식

강철가리싱인 전선한 펀크리트 속에 묻힌 철근의 표면에는 차밀한 무동재마(두께 200~600mm)이 형성되기 때문에 원관적으로 부식되지 않는다. 펀크리트 속에 염화물이 온이 일정량 이상 존재하면 무동재마가 파괴되고 철근이 부식되기 쉬운 상태가 된다. 무동재마가 파괴되면 염분이나 암칼리 농도가 물에 의하여 강재표면의 선위가 불균일하게 되어 아노드부(양극)와 캐노드부(유극)가 생겨 전류가 흐러 부식이 발생한다. 국내 고속도로의 경우에 계설재로 염화물이 주로 사용되고 있으며 계설작업을 위하여 주입된 평균염화물은 2%로 기준으로 최근 5년 평균 2,200kg/km²이다.¹²⁾

철근부식이 바다관의 강도 및 내구성에 미치는 영향은 다음과 같다.

- 강재부식으로 생긴 녹의 세척은 원래의 강재 세척 보다 크기 때문에 부식단에 의하여 균열이 발생되고 철근부식이 따라 또는 발생된다.
- 철근과 펀크리트의 단면감소 및 펀크리트의 열화는 철근펀크리트 바다관의 힘 및 선단내하력을 감소시킨다.

2.2 동결동해에 의한 열화

펀크리트 속에 함유되어 있는 수분이 동결되면 9%의 패착량이 발생하여 펀크리트 조직의 파괴를 유발한다. 경화된 펀크리트의 동결용에 적합성은 한제포수도(限製飽和度)이하에서는 높으며, 전조상태의 펀크리트는 동력에 대한 영향을 거의 받지 않는다. 그러나 내부침부수에 의하여 펀크리트가 한계수포도 이상의 수분을 함유하게 되면 동결용에 서방성이 급격히 감소된다.

2.3 차량하중 빈복작용에 의한 파로

철근펀크리트 바다관은 주체가 얇은 판구조이고 틈모멘트가 거동에 저해적이므로 단상바다관이론에 의해 이 설계가 이루어지나 기존의 파손사례를 살펴보면 펀

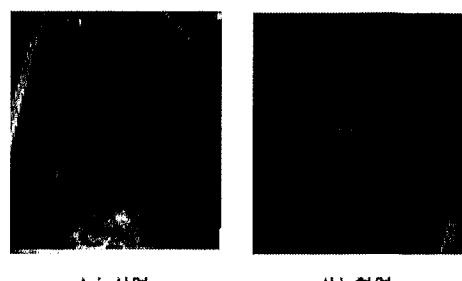


Fig. 2 철근콘크리트 바다관의 밀집파로 파괴

크리트의 애씨 및 철근의 단장파단에 의한 파괴는 관찰되지 않았으며, 대부분 바다관 하단에 방생된 균열이 시간이 경과됨에 따라 점진적으로 발달하여 이를바 거북등 행상의 균열망이 형성되어 부분적으로 펀크리트가 핵복되어 떨어져 나가는 영상을 갖는다.(Fig. 2 참조)

바다관의 파로수명(파괴될 때까지 반복재하횟수)은 가해진 하중의 크기와 밀접한 관련이 있다. 특히온 많은 피로시험은 통하여 바다관에 작용하는 윤하중의 크기와 파로수명의 관계를 도출하였으며, 다음 식을 제안하였다.¹³⁾ 식(1)에서 P 와 P_{cr} 는 각각 바다관에 가해지는 윤하중의 크기와 편평선단내력을 의미하며 N 은 바다관이 파괴될 때의 반복재하횟수이다.

$$\log(P/P_{cr}) = 0.208 - 0.08 \log N \quad (1)$$

위 식은 펀크리트가 관조상태이고 윤하중을 제외한 환경적 영향을 받지 않는 조건에서 윤하중 크기와 파로수명의 관계이다. 일반적으로 방수층이 부여하거나 손상된 경우 침수수에 의하여 바다관의 습윤상태로 놓이게 되며, 이러한 상태에서의 바다관의 수명은 관조상태에만 있는 바다관과는 파로수명이 상당한 차이를 보일 수 있다. Fig. 3은 물이 바다관과 내려厕에 미치는 영향을 나타낸 것이다. 습윤상태(바다관 상면이 물을 준설한)에서의 바다관의 파로수명은 관조상태에서의 파로수명에 비해서 매우 작다는 것을 알 수 있다. 물과의 상호작용에 의하면 습윤상태에서의 바다관의 파로전 침선단강도는 관조상태의 약 50%정도이다.¹⁴⁾

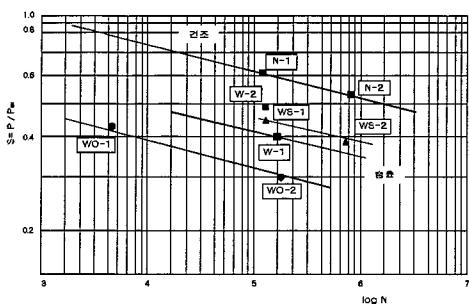


Fig. 3 철고공크리트 바닥판의 강조설계의 충돌설계에 대한 응용

3. 내부침투수 처리시스템 개발

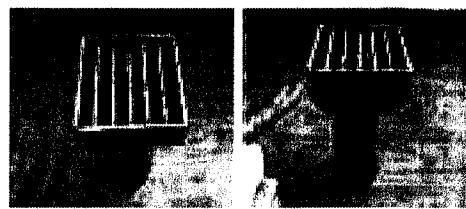
3.1 침수구 개선

기존 침수구가 가지고 있는 문제점을 살펴보면 다음과 같다.

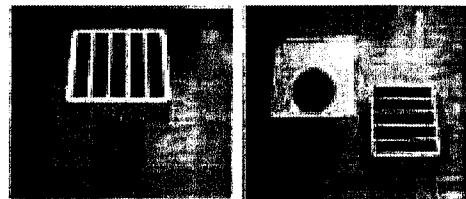
- 1) 기존 침수구는 배수관과 일체로 되어 있으며 침수구 축면에 배수구멍이 없기 때문에 내부침투수를 배수시키지 못하여 내부침투수가 침수구 주위에 고여 바닥판 레벨에 누수 및 백색물 야기사킨다.
- 2) 침수구 상단이 바닥판의 상면보다 높게 설치될 경우에 난간시공 장비에 의해 손상되기 쉽다. 또한, 계포장지에 포장질작업에 장애가 되고 절삭장비에 의해 침수구가 손상될 수 있다.
- 3) 침수구 상단이 바닥판의 상면 높이에 맞추어 설치될 경우에는 침수구 주변 포장은 충분한 다짐이 이루어지지 어려워, 오른 및 이토에 의하여 침수구가 파하기 쉽다.

본 연구에서는 이러한 문제점을 해결하기 위하여 침수구와 배수관이 분리되고 침수구 축면에 침수수 배수용 구멍이 있는 개선된 침수구를 제작하였다. 개선된 침수구의 복장은 Fig. 4와 같고, 간략하게 가공하면 다음과 같다.

- 1) 침수구 축면에 배수구멍을 설치하여 침수구 주위에 고이는 내부침투수를 배수처리하였다.



기존 침수구



개선 침수구

Fig. 4 기존 및 개선 침수구

- 2) 침수구와 배수관을 결합하여 설치하고 바닥판 콘크리트판 타설·양성한 이후에 침수구를 분리 시킨 다음 난간이나 층양봉리대와 시공함으로서 장비에 의한 침수구가 손상되는 것을 방지하였다.
- 3) 침수구가 손상되거나 포장부재가 바뀌는 경우와 같이 침수구의 교체가 필요한 경우에 교체가 쉽다.
- 4) 침수구를 바닥판보다 약 4.5cm높게 설치하여 오동에 의하여 침수구가 파하는 것을 줄여주었다.

3.2 내부침투수 처리시스템 개발

Fig. 5와 Fig. 6은 1994년 일본도로공단 시행연구에서 개발한 내부침투수 처리시스템을 도식화했다.^{20,21)} 내부침투수가 고이기 쉬운 부분에 Fig. 5와 같이 배수파이프를 설치하고, 배수파이프를 설치하기 어려운 경우에는 Fig. 6와 같이 스프링 배수나 도수 테이프를 설치한다. Fig. 7과 Fig. 8은 미국의 내부침투수 처리시스템을 도식화한 것이다.^{22,23)} 미네소타주에서는 Fig. 7과 같이 2인치 직경의 PVC파이프를 지하에 6피트 깊이으로 설치하고 있으며, 코네티컷주에서는 Fig. 8과 같이 1.5인치 PVC파이프를 20피트 깊이으로 설치하고 있다. 물고임이 예상되는 신축이유과 침수구 주위에는 추가로 PVC파이프를 설치하고

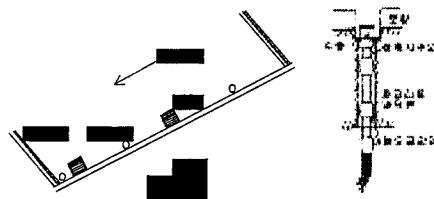


Fig. 5 배수파이프에 의한 배수처리(임상)

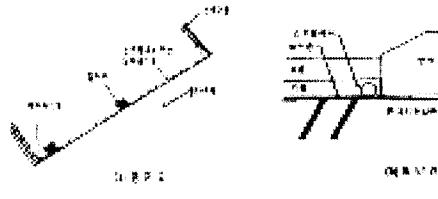


Fig. 6 스파일 배수구에 의한 배수처리(임상)

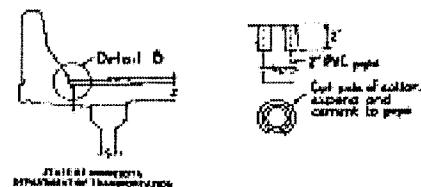


Fig. 7 이내수마루 내부침투수 처리시스템

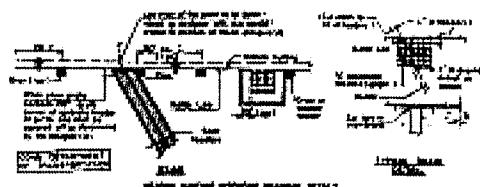


Fig. 8 윤네리마루 내부침투수 처리시스템

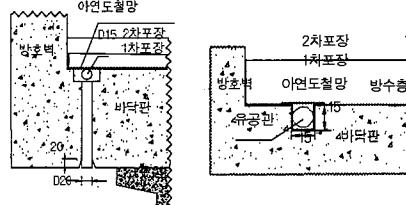
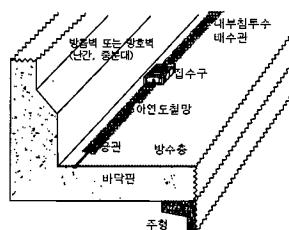


Fig. 9 재현원 내부침투수 처리시스템

내부침투수 배수파이프가 막히지 않도록 아연도금 철망을 설치하고 있다.

국내·외에서 적용된 내부침투수 배수처리시스템의 문제점을 기술하면 다음과 같다.

- 1) 기본의 내부침투수 배수시스템에서는 유공관을 바다관 상면에 설치함으로써 내부침투수가 배수 되지 못하고 요철부에 고밀 수 있다.
- 2) 야스관트 포장시 유공관이 변형되거나 마한 가능성이 있다.
- 3) 유공관과 내부침투수 배수관이 별개로 설치되어 서로直통성이 떨어진다.
- 4) 포장질식 작업도중에 유공관이 손상될 수 있으므로 재포장시 유공관을 다시 설치하여야 한다. 본 연구에서는 이러한 문제점을 해결하기 위하여 개

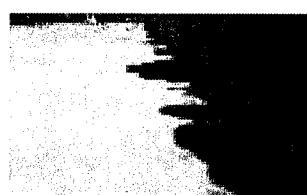
선된 내부침투수 처리시스템을 제안하였다. 제안된 시스템의 특징을 기술하면 다음과 같다.

- 1) 바다관 상면의 요철에 관계없이 유공관에 모인 물이 징수구나 내부침투수 배수관으로 흘러갈 수 있도록 바다관에 U형 흡을 까거나 U형 성형 개를 설치한다.
- 2) U형 흡 내부에 유공관을 삽입하여 설치하고 아연도금 철망으로 보호함으로써 야스관트 포장법으로 인하여 유공관의 변형 또는 마한 것을 미연에 막지 하였다.
- 3) 침투수 배수관은 약 5m간격으로 설치하면서 침투수 배수처리를 충여 주었다.
- 4) 유공관과 내부침투수 배수관은 상호 연결하여 시공함으로써 내부침투수 배수효과를 증대시켰다.

4. 시험시공 및 효과분석

제안된 내부침투수 배수시스템의 효과를 검증하기 위하여 6개의 교량에 시험시공을 실시하였다. Fig. 10(a)는 내부침투수 배수시스템 설치 전에 끓이 고이 는 정도와 위치를 파악하기 위하여 콘크리트 바닥판 상면에 물을 살포하고 일정시간이 경과된 이후의 교면 상태이다. 침수구와 텁수 구 사이의 인력으로 바닥판 면마루리가 이동이전 흐르고 있던 현상이 관찰되었다. Fig. 10(b)는 유풍관, 내부침투수 배수관을 설치한 이후에 물수차를 차입하여 다시 물을 살포한 후의 배수상태 사진이다. 흐르고 있던 현상은 나타나지 않았으며, 콘크리트 바닥판 위에 살수된 물은 침수구 및 내부침투수 배수관을 통하여 조기에 배수되었다.

Table 1은 동력재설작업 기간동안 C교와 D교에 대한 침투수 배수구를 통하여 배수되는 물의 양을 측정한 결과이다. 2001년 2월 15일에 약 30cm의 높이 대였으며, 현장조사는 2월 20일에 실시하였다. 재설작업 이후에 약 5일이 경과되었는데도 불구하고 깊이에에는 상당량의 높이 쌓여 있는 상태였다. 측정 당시 초기온도는 약 2°C이고 침투수 배수구를 통하여 배수되는 물의 양은 C교의 경우에는 복장 0.5 l/이고 D교의 경우에는 0.7~1.0 l/이었다. 상당히 많은 양의 물



(a) 설치전



(b) 설치후

Fig. 10 내부침투수 배수시스템의 배수효과(C교)

Table 1 침투수 배수량 측정 결과

구분	C교	D교	
설치방 법/기준	원자	2001. 2. 15	2001. 2. 15
	설치량	30cm	30cm
	온도	7~1°C	7~1°C
침투수 배출량	원자	2001. 2. 20	2001. 2. 20
	온도	2°C	2°C
	내출량	0.5 l /m ²	0.7~1.0 l /m ²

Table 2 D교 상대유전율 측정 결과

구 분	상대유전율		증(△)값
	시스템 설치전	시스템 설치후	
매교	12.74	10.41	△18.3%
3차로	12.39	10.43	△15.6%
4차로	11.4	9.47	△18.9%
길거리	14.43	11.32	△21.6%
조사시기	'99. 9. 7	'01. 4. 4	

이 포장면을 통하여 침수되며, 본 연구에서 개발한 내부침투수 처리시스템이 효과적으로, 이러한 포장체로 침수한 물을 배수시키는 것을 알 수 있었다.

Table 2는 상대유전율 측정결과이다. 전선한 콘크리트의 상대유전율은 4~10이고 물의 상대유전율은 약 80이다. 내부침투수가 배수되지 못하고 교면포장과 바닥판사이에 물이 고여 있으면 견인한 부위에 비해 상대유전율이 크다. 이러한 원리를 이용하여 상원노후도 측정장비(IRDIS)로 D교에 대하여 상대유전율을 측정하여 배수효과를 검토하였다. 내부침투수 배수시스템이 설치된 이후에 상대유전율이 약 20%정도 감소하였다.

5. 결 론

교면포장 및 바닥판 손상방지와 위한 내부침투수 처리방안에 대한 연구로부터 도출한 결론을 요약하면 다음과 같다."

- 1) 기존의 침수구 및 내부침투수 처리 시스템의 문제점을 파악하고 개선방안을 도출하였다.
- 2) 시현시공 대상교량에 대하여 유행진찰과 상관노

후도 축정 장비(BDIS)를 통하여 내부침하수 차리표파를 점토한 결과, 본 연구에서 개발한 시스템이 내부침하수와 효과적으로 배수시키는 것으로 평가되었다.

3) 본 연구에서 제안한 내부침하수 배수시스템은 고민포장 후 바닥판의 내구성 확보에 상당히 효과적일 것으로 기대된다.

4) 신설교량에 본 연구에서 제안한 내부침하수 배수시스템을 도입하는데 소요되는 비용은 기존집수구단 설치하는 경우에 비하여 약 5배가 소요된다. 그러나, 보수비용을 고려한 때 본 연구에서 제안한 내부침하수 배수시스템이 경제성이 있는 것으로 평가되었다.

감사의 글

본 연구는 한국도로공사 구조물설의 연구개발사업인 고민포장 및 바닥판 손상방지용 위한 내부침하수 차리

시스템 개발의 연구성과 중의 일부이며, 연구를 수행할 수 있도록 지원해주는 한국도로공사의 구조물설 직원 여러분께 감사의 말씀드립니다.

참 고 문 헌

1. 한국도로공사, “고속도로 체설대 및 설치 분석”, 2000.
2. 민성건설(주), “고민포장을 빼기 굽기(Slab Drain)”, 1998.
3. 일본도로공단 시험연구소, “콘크리트 상관방수공”, 세토시 공자보(第1호), 1991.
- 1. 한국도로공사, “고민포장 및 바닥판 손상방지용 위한 내부침하수 차리시스템 개발(1차 보고서)”, 2001.
5. 防神免連泊堵工道. 〈道路鋼化底板砌面之構造及耐久性〉.
6. Park, S. H., "Bridge Rehabilitation and Replacement", Bridge Repair Practice, 1994.
7. Park, S. H., "Bridge Inspection and Structural Analysis", Handbook of Bridge Inspection, Second Edition, 2000.

(접수일자 : 2001년 9월 17일)