

35. 원리2교(부산)

35.1 시설물 개요

35.2 자료수집 및 분석

35.3 현장조사

35.4 콘크리트 내구성조사

35.5 상태평가

35.6 종합평가 및 안전등급 지정

35.7 보수·보강 및 유지관리 방안

35.8 종합결론

35. 원리2교(부산)

35.1 시설물의 개요

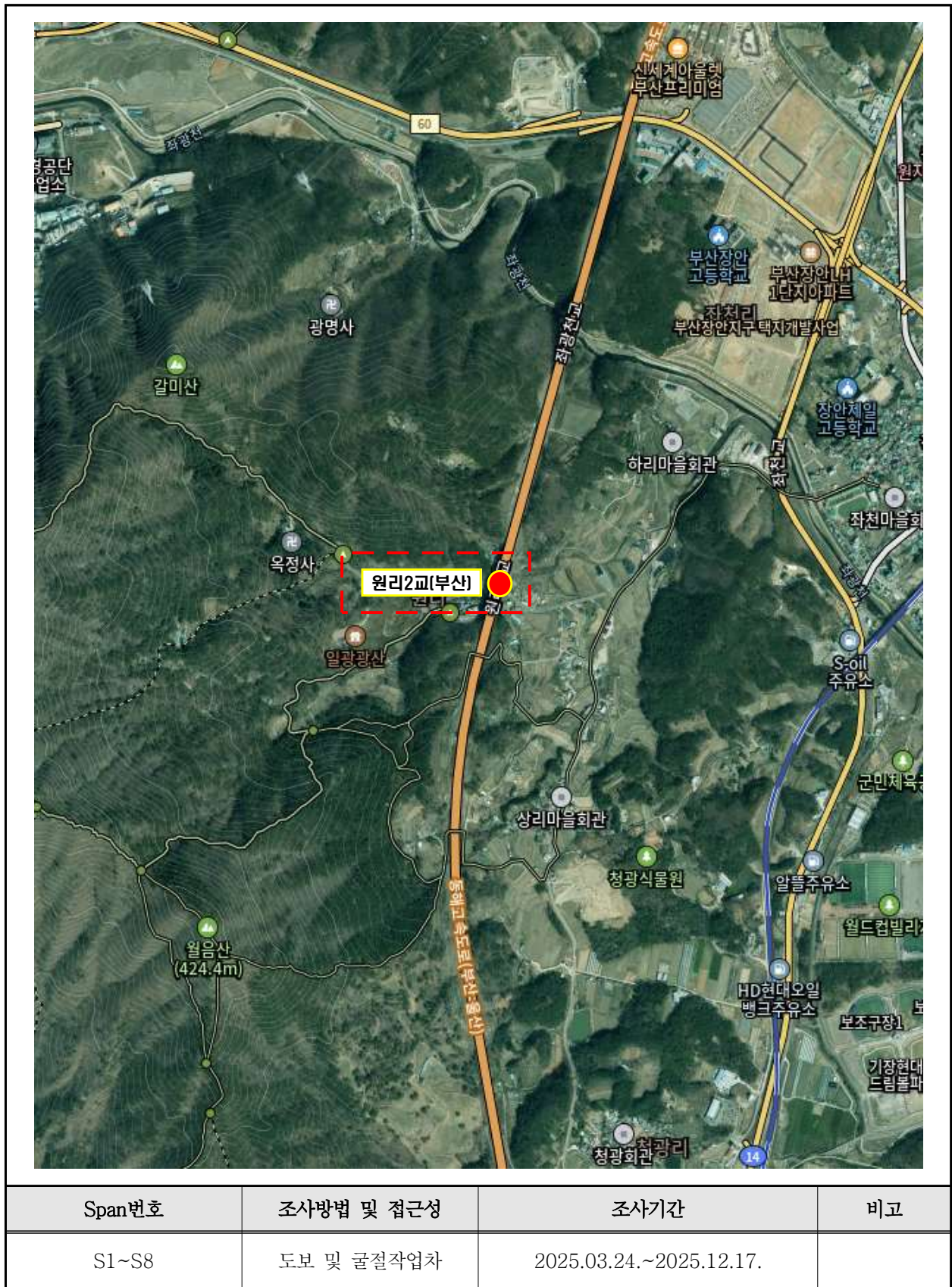
본 시설물은 부산광역시 기장군 일광면 원리 산 73-1에 위치한 교량으로 총 연장 280.0m, 폭 15.75m로 시공되어 있다.

35.1.1 일반사항

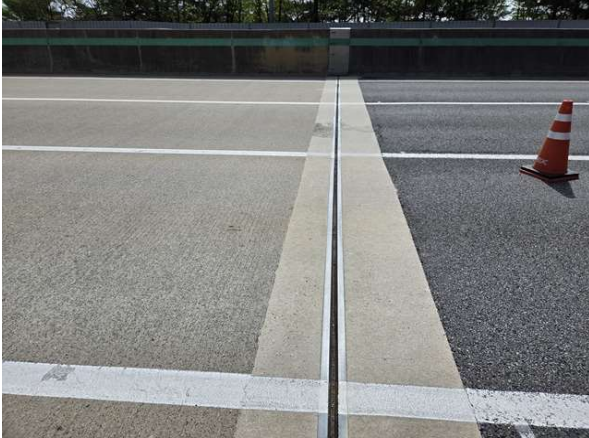
【표 35.1.1】 원리2교(부산) 일반사항

구 분		내 용		구 분		내 용	
시설물번호		BR2008-0000940		관리번호		-	
시설물위치		부산광역시 기장군 일광면 원리 산 73-1		준공년월일		2008년 12월 31일	
관리의정		부산울산선(17.09km)		공사이정		-	
설계하중		DB-24		노 선 명		부산울산고속도로	
제원	연장	L = 280.0m, (3@35.0+2@35.0+3@35.0)					
	폭	B = 15.75m (3차로)					
구조 형식	상부	PSCI	기초 형식	교 대	Mass Concrete기초(A1) 강관 파일기초(A2)		
	하부	교대 : 역T형, 교각 : π 형		교 각	직접기초		
교량받침		탄성받침		신축이음		Rail Joint	
교차시설물		달음길, 체육시설		통과높이		-	
부착시설내용		점검시설(P1 ~ P7), 방음벽(S1 ~ S8)					
시 공 자		코오롱건설(주)		관리주체		부산울산고속도로(주)	

35.1.2 위치도 및 전경사진

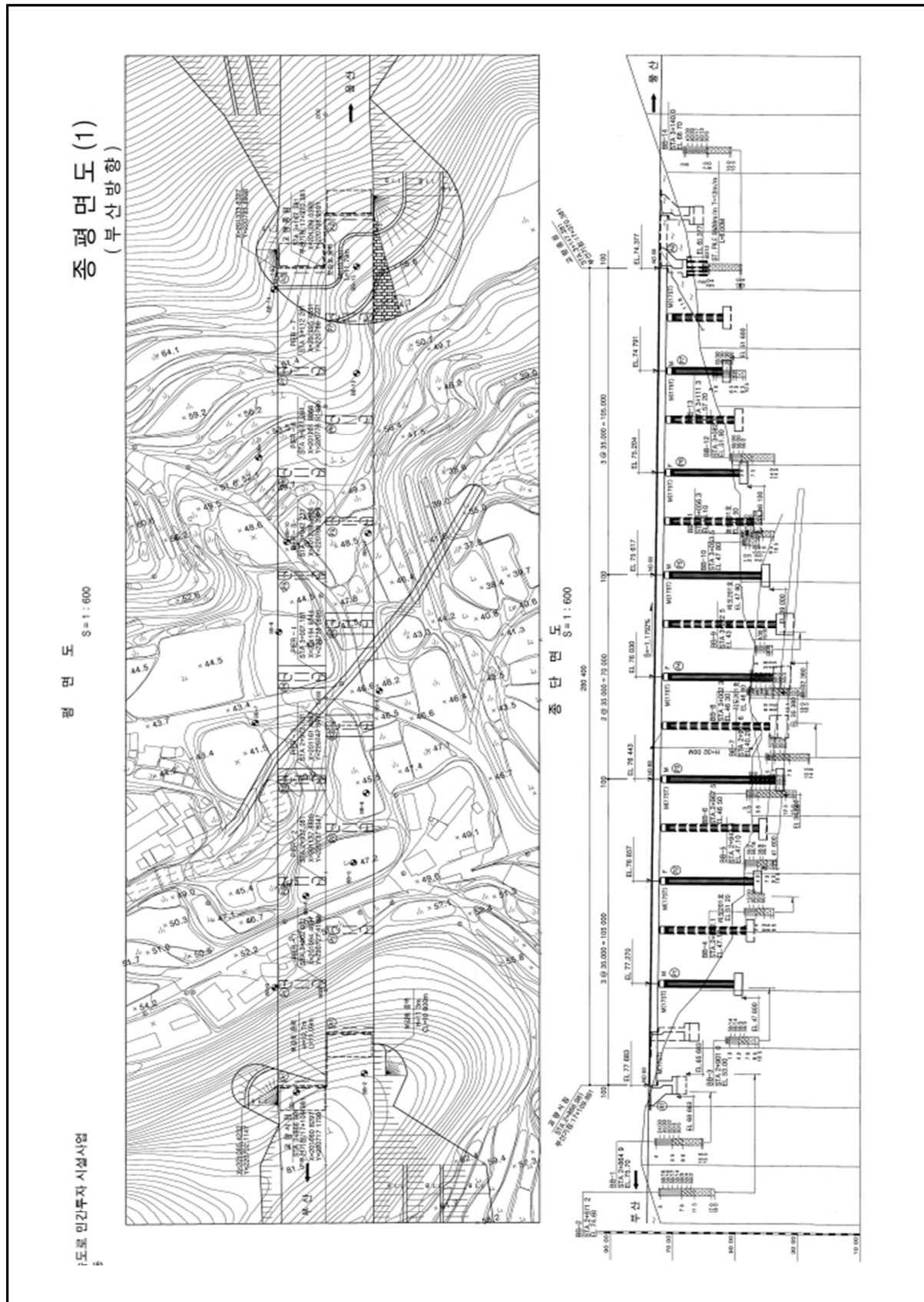


【그림 35.1.1】 위치도

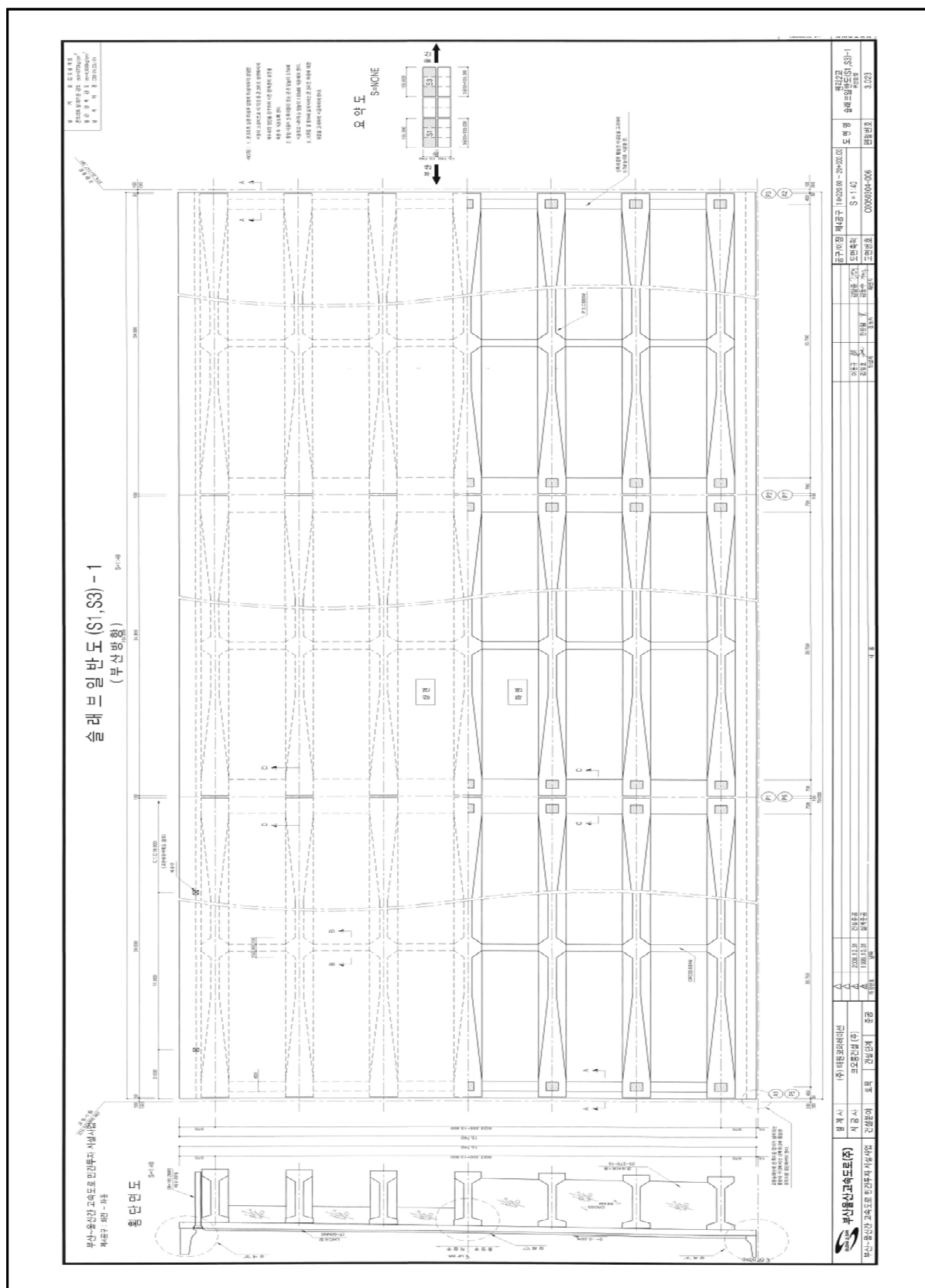
	
교면포장 전경	신축이음 전경
	
거더 전경	바닥판하면 전경
	
교대 전경	교각 전경

【사진 35.1.1】 부재별 현황

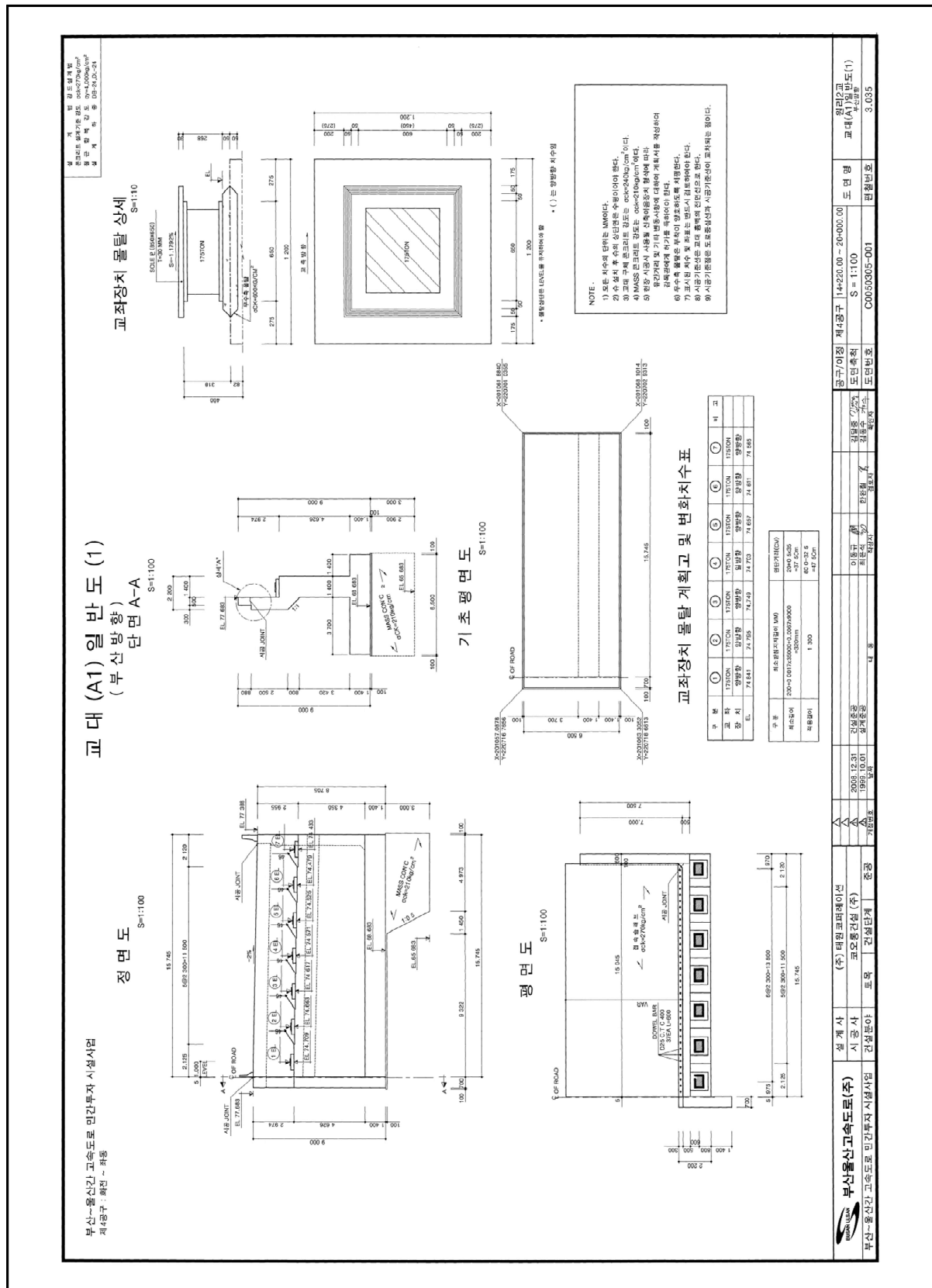
35.1.3 시설물 일반도



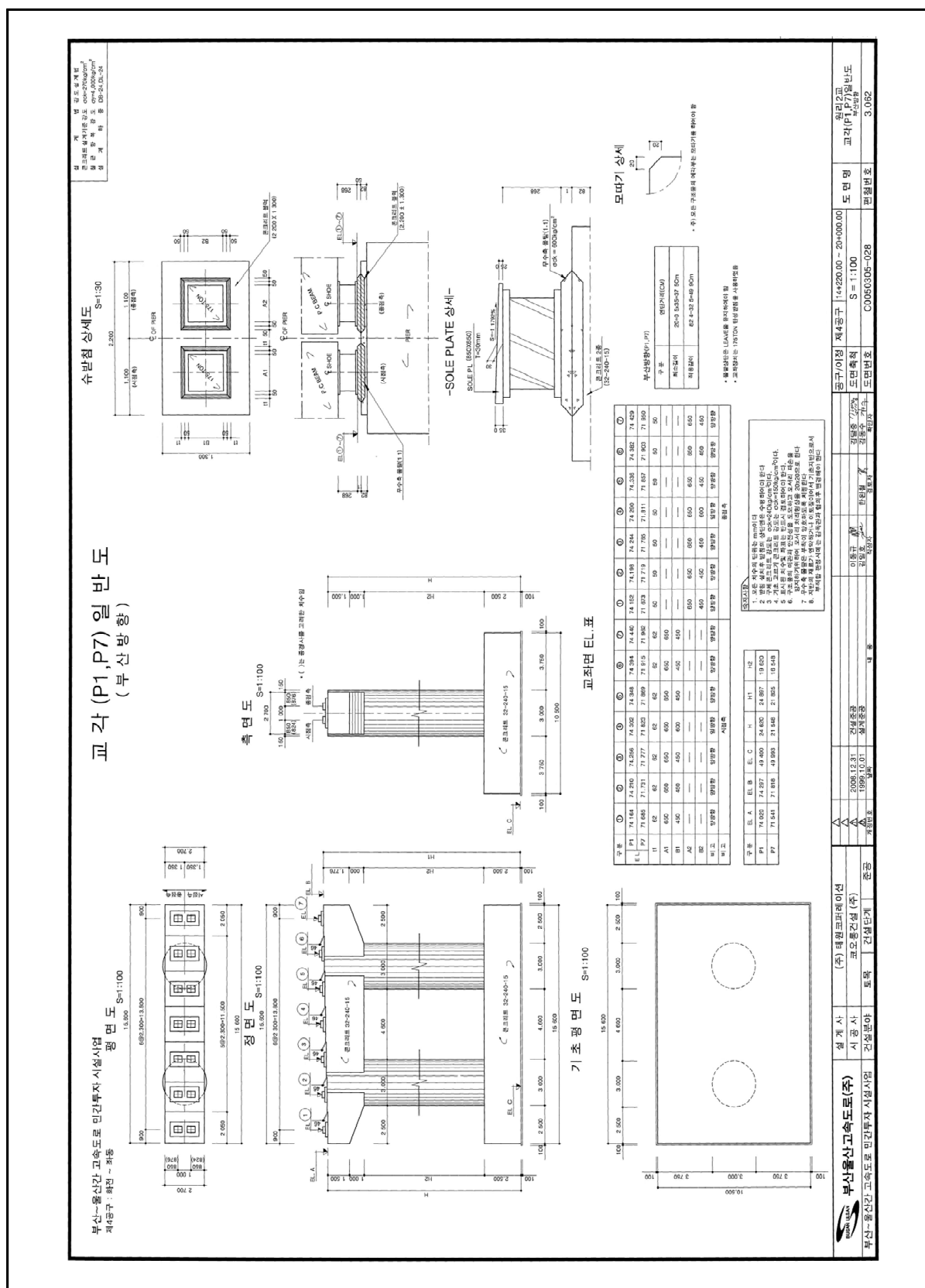
【그림 35.1.3】 평면 및 중평면도



【그림 35.1.4】 슬래브 일반도



【그림 35.1.5】 교대 일반도



【그림 35.1.6】 교각 일반도

35.2 자료수집 및 분석

본 과업대상 구조물의 건설당시 주요 현황을 파악하기 위해 “부산-울산간 고속도로 민간투자 시설사업”의 설계 및 준공도서, 각종계산서 등을 검토하여 주요 현황을 요약하여 수록하였다.

35.2.1 자료수집 현황

【표 35.2.1】 자료수집 목록

보존대상 목록		보유현황	관리주체 보유현황
설계도서	◦공통 - 준공내역서 - 공사시방서 - 각종계산서 - 토질 및 지반조사 보고서 - 기타 특이사항 보고서	◎	◦부산-울산간 고속도로 민간투자 시설사업 - 일반보고서(2008.12) - 토질조사보고서(2008.12) - 준공내역서(2008.12) - 준공도면(2008.12) ◦부산울산고속도로~동부산관광단지 연결도로 건설공사 구조 및 수리계산서(2008.12)
	◦설계도면 - 위치도, 평면도, 표준단면도, 일반도, 구조도 등		
시설물 관리대상	◦기본현황 및 상세제원 ◦점검 및 진단 이력 ◦보수·보강 및 유지관리 이력	◎	◦시설물정보관리 종합시스템(FMS)
시공관련 자료	◦시공관련 자료 ◦품질관리 관련자료 - 재료증명서 - 품질시험기록 - 관리 및 선정시험 기록 등 각종 시험 기록 - 시설물의 주요 구조 부위에 대한 계측자료 ◦사고기록	◎	◦부산-울산간 고속도로 민간투자 시설사업 시공기록보고서(2008.12) - 감리보고서(2008.12) - 품질시험계획서(2008.12) - 관리 및 선정시험 기록 등 각종 시험 기록
안전점검 및 정밀안전진단 자료		◎	◦시설물정보관리 종합시스템(FMS) (2009년 ~ 2024년 정기안전점검, 정밀안전점검 등) ◦2021년 정밀안전점검 ◦2023년 정밀안전점검
보수·보강 관련자료		◎	◦시설물정보관리 종합시스템(FMS) 보수·보강 ◦전차보고서

35.2.2 설계자료 검토

가. 구조계산서 및 내진설계

구 분	내 용										
설계기준	■ 도로교 표준시방서(1996, 건설교통부) ■ 콘크리트 표준 시방서(1996, 건설교통부) ■ 도로 설계 요령(1996, 한국도로공사)										
설계방법	■ P.S.C BEAM 바닥판 : 강도 설계법(USD) ■ P.S.C BEAM GIRDER : 허용응력 설계법(WSD) ■ 하부구조 : 강도 설계법(USD) ■ 적용 설계법 - 강도 설계법(USD) : 설계하중이 작용하여 부재가 파괴될때에 콘크리트 압축응력 분포를 알아내어 이에 맞도록 하중계수 (LOAD FACTOR)를 갖고 설계하는 방법 - 허용응력 설계법(WSD) : 철근콘크리트를 탄성체로 보고 재료에 적합한 안전율을 고려한 허용응력을 사용하여 설계하는 방법										
하중조건	■ 강도 설계법 - 극한 하중을 적용 ■ 허용응력 설계법 - 사용 하중을 적용 - 사하중, 크리프, 활하중, 지지점의 부등침하, 온도변화, 풍하중, 건조수축, 지진하중 등										
사용재료	<table><tr><th rowspan="2">하중조건</th><th colspan="2">사용재료</th></tr><tr><th>상부구조</th><th>하부구조</th></tr><tr><td rowspan="2"> ■ 사하중 - 철근콘크리트 : 2.50 t/m³ - A S C O N : 2.30 t/m³ ■ 활하중 - DB-24, DL-24 </td><td> ■ 콘크리트 - fck : 270kg/cm² (바닥판) - fck : 400kg/cm² (주형) ■ 철 근 - fy : 4,000kg/cm² </td><td> ■ 콘크리트 - fck : 240kg/cm² ■ 철 근 - fy : 3,000kg/cm² </td></tr><tr><td colspan="2"> ■ 콘크리트 탄성계수 : 244,738 kgf/cm² ■ 철 근 탄성계수 : 2,040,000 kgf/cm² </td></tr></table>	하중조건	사용재료		상부구조	하부구조	■ 사하중 - 철근콘크리트 : 2.50 t/m³ - A S C O N : 2.30 t/m³ ■ 활하중 - DB-24, DL-24	■ 콘크리트 - fck : 270kg/cm² (바닥판) - fck : 400kg/cm² (주형) ■ 철 근 - fy : 4,000kg/cm²	■ 콘크리트 - fck : 240kg/cm² ■ 철 근 - fy : 3,000kg/cm²	■ 콘크리트 탄성계수 : 244,738 kgf/cm² ■ 철 근 탄성계수 : 2,040,000 kgf/cm²	
하중조건	사용재료										
	상부구조	하부구조									
■ 사하중 - 철근콘크리트 : 2.50 t/m³ - A S C O N : 2.30 t/m³ ■ 활하중 - DB-24, DL-24	■ 콘크리트 - fck : 270kg/cm² (바닥판) - fck : 400kg/cm² (주형) ■ 철 근 - fy : 4,000kg/cm²	■ 콘크리트 - fck : 240kg/cm² ■ 철 근 - fy : 3,000kg/cm²									
	■ 콘크리트 탄성계수 : 244,738 kgf/cm² ■ 철 근 탄성계수 : 2,040,000 kgf/cm²										

나. 지반 및 지질 조사보고서

본 교량의 설계 당시 18개소에 대한 시추조사를 실시하였으며 지표로부터 토층, 붕적층, 전석층 및 매립층, 풍화토층, 풍화암층, 연암층, 경암층 순으로 구성되어 있는 것으로 조사되었으며, 지반 조사보고서(부산~울산간 고속도로 민간투자 시설사업 지반조사보고서(제4공구 화전~좌동), 2003.10)를 검토한 결과를 요약하면 다음과 같다.

조사번호	조사위치	지반고(EL.m)	비고
BB-06	광산교 A1	75.50	
BB-07	광산교 P1	51.10	
BB-08	광산교 P2	47.20	
BB-09	광산교 P3	41.10	
BB-10	광산교 P4	45.40	
BB-11	광산교 P5	48.30	
BB-12	광산교 P6	51.00	
BB-13	광산교 P7	59.60	
BB-14	광산교 A2	65.30	
BB-15	광산교 A1	68.20	
BB-16	광산교 P1	50.70	
BB-17	광산교 P2	45.80	
BB-18	광산교 P3	46.50	
BB-19	광산교 P4	47.00	
BB-20	광산교 P5	48.60	
BB-21	광산교 P6	54.00	
BB-22	광산교 P7	58.50	
BB-23	광산교 A2	65.80	

교량, 터널, 출입시설 명칭변경현황

고속국도 제65호선 부산~울산간 건설공사 (제4공구)

■ 교량

행 정 구 역	연 장 (m)	시설물 명칭		비 고
		설계	조정	
부산시 기장군 일광면 원리	12	상리교	원리1교	리 명칭 부여
부산시 기장군 일광면 원리	280	광산교	원리2교	"
부산시 기장군 일광면 원리	270	좌광천교	좌광천교	하천명칭 부여
부산시 기장군 장안읍 좌천리	50	장안교	좌천교	리 명칭 부여
부산시 기장군 장안읍 덕선리	30	장안IC교	장안IC교	IC명칭 부여
부산시 기장군 장안읍 좌동리	16	덕선교	장안IC1교	"
부산시 기장군 장안읍 좌동리	45	장안육교	장안IC2교	"

구 분		지 층 특 성
부산 방향	표토층	· 본 층은 현 조사지역 중 BB-6, 7, 8, 9, 10, 13 지역에서 관찰되는 최상부층으로서 0.0~2.6m의 층두께로 분포하고 있으며, 실트 및 세립질 모래로 구성되어 있고 점토, 자갈성분을 함유하고 있다. 함수상태는 습윤하며 표준관입시험치(N치)는 4/30 로 매우느슨(Very Loose)하며 색조는 황갈색 ~ 갈색을 띤다.
	매립층	· 본 층은 현 조사지역 중 BB-10, 11, 12 지역에서 관찰되는데, BB-12는 최상층부에서 BB-10은 표토층 다음에서 BB-11은 전석층 다음에서 관찰되고 있으며, 0.0~9.9m의 층두께로 분포하고 있으며, 실트 및 세립질 모래로 구성되어 있고 점토 및 자갈을 함유하고 있다. 함수상태는 습윤하며 표준관입시험치(N치)는 16/30~50/2(회/cm)로 보통조밀(Medium Dense)~매우조밀(Very Dense)하며 색조는 황갈색 ~ 갈색 및 암갈색을 띤다.
	전석층	· 본 층은 조사지역 중 BB-11 지역에 나타나는 최상부층으로서 현 지표면으로부터 심도 5.9m 두께로 분포한다. 점토성분을 다량 함유하며 호박돌 크기의 전석으로 구성되어 있다. 함수상태는 습윤하며 색조는 갈색을 띤다.
	붕적층	· 본 층은 조사지역 중 BB-14 지역에 나타나는 최상부층으로서 현 지표면으로부터 심도 5.5m 층두께로 분포한다. 실트질 점토로 구성되어 있고 호박돌 크기의 전석을 함유하며 경연이 반복된다. 함수상태는 습윤하며 표준관입시험치(N치)는 50/10~50/17(회/cm)로 매우조밀(Very Dense)하며 색조는 황갈색을 띤다.
	풍화토층	· 본 층은 현 조사지역 중 BB-6, 7, 8 지역에서 관찰되며 현 지표면으로부터 심도 0.3~0.4m 하부에서 층후 1.3~5.9m 정도로 분포한다. 함수상태는 습윤하며 실트질 모래로 구성되어 있고 점토성분 및 중간중간 잔자갈을 함유하고 있다. 표준관입시험치(N치)는 20/30~50/67(회/cm)로 보통조밀(Medium Dense)~매우조밀(Very Dense)하며 색조는 황갈색을 띤다.
	풍화암층	· 본 층은 현 조사지역 중 BB-6, 7, 8, 9, 10, 11, 12, 13 지역에 나타나는 층으로서 지표면으로부터 1.7~12.5m 하부에서 층후 0.4~7.5m 정도로 분포한다. 표준관입시험에 의한 N치는 50/13~50/3로 매우조밀(Very Dense)한 상대밀도를 나타내며 색조는 갈색을 띤다.
	연암층	· 본 층은 기반암인 셰일(SHALE)의 기원암으로서 현 지표면으로부터 심도 2.1~15.5m 하부에서 층후 1.0~6.0m 정도로 분포한다. 풍화상태는 심한풍화(HW)~보통풍화(MW) 작용을 받았으며, 강도는 보통정도, 균열 및 절리의 발달로 파쇄가 심한 것으로 관찰되며, TCR : 0 ~ 20%, RQD : 0%로 관찰된다. 색조는 회갈색을 띤다.
	경암층	· 본 층은 기반암인 셰일(SHALE)의 기원암으로서 현 지표면으로부터 심도 6.0~17.8m 하부에서 확인된다. 풍화상태는 보통풍화(MW)~약간풍화(SW) 작용을 받았으며 균열 및 절리가 발달한 것으로 관찰되며 TCR : 0 ~ 60%, RQD : 0%로 관찰된다. 색조는 암갈색을 띤다.

구 분		지 층 특 성
울산 방향	매립층	· 본 층은 현 조사지역 중 BB-18, 19, 20, 21, 22 지역에서 관찰되는 최상부층으로서 0.0~8.0m의 층두께로 분포하고 있으며, 실트 및 세립질 모래로 구성되어 있고 점토 및 자갈을 함유하고 있다. 함수상태는 습윤하며 표준관입시험치(N치)는 29/30~50/20(회/cm)로 보통조밀(Medium Dense)~매우조밀(Very Dense)하며 색조는 갈색을 띤다.
	전석층	· 본 층은 조사지역 중 BB-18 지역에서 관찰되는 지층으로서 매립층 다음에 관찰되며 6.0~8.0m의 층두께로 분포하고 있으며, 점토성분을 함유하고 있다. 함수상태는 습윤하며 표준관입시험치(N치)는 50/2~50/4(회/cm)로 매우조밀(Very Dense)하며 색조는 회갈색을 띤다.
	붕적층	· 본 층은 조사지역 중 BB-15, 16, 17 지역에 나타나는 최상부층으로서 현 지표면으로부터 심도 0.4~1.2m 두께로 분포한다. 실트질 모래로 구성되어 있고 전석 및 자갈을 함유하고 있다. 함수상태는 습윤하며 색조는 갈색을 띤다.
	퇴적층	· 본 층은 조사지역 중 BB-16 지역에서 붕적층 다음에 관찰되는 지층으로서 현 지표면으로부터 심도 0.4m 하부에서 층후 0.8m 두께로 분포한다. 실트질 세립모래로 구성되어 있고 잔자갈 및 점토를 함유하고 있다. 함수상태는 습윤하며 색조는 회갈색을 띤다.
	풍화토층	· 본 층은 현 조사지역중 BB-15, 17 지역에서 관찰되며 현 지표면으로부터 심도 0.6~0.8m 하부에서 층후 4.4~4.9m 정도로 분포한다. 함수상태는 습윤하며 실트질 모래로 구성되어 있고 편자갈을 함유하고 있다. 표준관입시험치(N치)는 15/30~50/20(회/cm)로 보통조밀(Medium Dense)~매우조밀(Very Dense)하며 색조는 갈색을 띤다.
	풍화암층	· 본 층은 현 조사지역 중 BB-21을 제외한 지역에서 관찰되며 지표면으로부터 1.2~8.0m 하부에서 층후 1.5~6.0m 정도로 분포한다. 표준관입시험에 의한 N치는 50/14~50/2로 매우조밀(Very Dense)한 상대밀도를 나타내며 색조는 갈색을 띤다.
	연암층	· 본 층은 기반암인 셰일(SHALE)의 기원암으로서 현 지표면으로부터 심도 3.0~14.0m 하부에서 층후 2.1~14.5m 정도로 분포한다. 풍화상태는 심한풍화(HW)~보통풍화(MW) 작용을 받았으며, 강도는 보통정도, 균열 및 절리의 발달로 파쇄가 심한 것으로 관찰되며, TCR : 0 ~ 20%, RQD : 0%로 관찰된다. 색조는 암갈색~회갈색을 띤다.
	경암층	· 본 층은 기반암인 셰일(SHALE)의 기원암으로서 현 지표면으로부터 심도 5.8~19.0m 하부에서 확인된다. 풍화상태는 보통풍화(MW)~약간풍화(SW) 작용을 받았으며 강도는 보통 강함, 균열 및 절리가 발달한 것으로 관찰되며 TCR : 0 ~ 30%, RQD : 0%로 관찰된다. 색조는 암회색~회갈색을 띤다.

35.2.3 시설물 점검이력

대상시설물은 2중 시설물로서 2008년 12월 31일 준공 이후 정기적으로 안전점검이 시행되었으며 그 결과에 의한 유지관리가 실시되고 있는 상태이다.

【표 35.2.2】 원리2교(부산) 점검이력사항

구분		점검기간	점검기관	상태등급	주요점검·진단내용
1	정기안전점검	2025.03.03 ~2025.06.30	한국도로공사	양호	· 교면포장 균열, 파손 등 · 배수시설배수측구균열등 · 난간방호벽파손,보수부들뜸,방음벽방음판지대부식등 · 신축이음파손,후타콘크리트균열및마모,본체부식,유간토사퇴적등 · 교량받침받침몰탈균열,받침콘크리트균열,받침플레이트부식등 · 바닥판상태양호 · 거더상태양호 · 2차부재/가로보균열및재료부족등 · 교대옹벽열화및균열,망상균열,백태,구체균열,보호블럭이격및침하등 · 교각코핑부균열및망상균열,표면오염,코핑부청소상태미흡등 · 점검시설점검로출입문시근장치파손및손잡이파손,점검통로청소상태미흡등
2	정기안전점검	2024.09.01 ~2024.12.30	한국도로공사	양호	거더 : 인양홀 주변 콘크리트 파손 바닥판:망상균열 교량받침:플레이트부식,균열,받침몰탈망상균열,탄성받침고무패드밀립 교대:균열,망상균열,보수부들뜸,표면오염,폐콘크리트적치,보호블럭침하 교각:균열,망상균열,파손,표면오염,폐콘크리트적치 신축이음:유간토사퇴적 교면포장:망상균열,포장파손 배수시설:배수관길이부족,집수구막힘,배수로균열 난간및연석:균열,긁힘,보수부박락,표면오염,방음판파손,고정대부식 2차부재/가로보:들뜸,박락,보수부들뜸및박락 점검시설:점검통로브라켓앵커볼트부식
3	2중성능평가	2024.03.11. ~2024.12.23	(주)명성엔지니어링	B등급	? 안전성능평가 결과, 성능평가점수 0.189, 등급 b로 평가 ? 내구성능평가결과,성능평가점수0.199,등급b로평가 ? 사용성능평가결과,성능평가점수0.597,등급d로평가 ? 종합성능평가결과,성능평가점수0.244,등급B로평가

【표 35.2.2】 원리2교(부산) 점검이력사항(계속)

구분		점검기간	점검기관	상태등급	주요점검·진단내용
4	정기안전점검	2024.03.01~2024.06.30	한국도로공사	양호	교면포장 망상균열 등 배수시설집수구막힘, 배수관길이부족등 난간중분대균열, 표면오염, 박락등 교량받침탄성패드밀림, 플레이트부식, 스토퍼밀착등 바닥판망상균열등 거더인양홀주변파손등 2차부재가로보들뜸, 박락등 교대균열, 망상균열, 보수부들뜸, 표면오염등 교각균열, 망상균열, 파손, 표면오염등
5	정기안전점검	2024.03.01~2024.06.17	자체수행	양호	교면포장 LMC포장 망상균열 등 배수시설배수관연결부누수흔적, 배수관길이부족등 난간중분대균열, 표면오염, 박락등 신축이음 교량받침탄성패드밀림, 플레이트부식, 스토퍼밀착등 바닥판망상균열등 거더인양홀주변콘크리트파손등 2차부재가로보들뜸, 가로보박락등 교대균열, 망상균열, 보수부들뜸, 표면오염등 교각균열, 망상균열, 파손, 표면오염등
6	정밀안전점검	2023.02.20~2023.12.22	(주)엠케이에스 이	B등급	- 교면포장 LMC 망상균열, 파손 - 방호벽균열(0.3mm미만), 긁힘, 보수부박락, 표면오염, 방음벽파손및고정대부식 - 배수시설집수구막힘, 배수관길이부족, 배수로균열(0.3mm이상) - 신축이음유간토사퇴적 - 바닥판망상균열(0.3mm미만) - 거더인양홀주변파손 - 가로보들뜸및박락, 보수부들뜸 - 교량받침Plate부식, 균열(0.3mm미만), 들뜸및박락, 탄성패드밀림, 스토퍼밀착 - 교대/교각균열(0.3mm미만), 망상균열, 보수부들뜸, 파손, 표면오염, 폐콘크리트적치
7	정기안전점검	2023.03.06~2023.06.08	자체수행	양호	· 교면포장 LMC포장 망상균열 등 · 난간중분대 균열(cw=0.3mm 미만), 표면오염, 박락 등 · 배수시설 집수구 막힘, 배수관 길이 부족 등 · 바닥판 망상균열 등 · 거더 인양홀 주변 파손 등 · 2차부재 가로보 들뜸, 박락 등 · 교량받침 탄성패드 밀림, 플레이트 부식, 스토퍼 밀착 등 · 하부구조 교대 균열(cw=0.3mm미만, 이상), 망상균열, 보수부 들뜸, 표면오염 등 · 하부구조 교각 균열(cw=0.3mm미만), 망상균열, 파손, 표면오염 등
8	정기안전점검	2022.07.19~2022.08.12	자체수행	양호	전반적으로 상태가 양호함 등 세부결과 보고서 참고
9	정기안전점검	2022.05.16~2022.06.15	자체수행	양호	전반적으로 상태가 양호함, 세부결과 보고서 참고

【표 35.2.2】 원리2교(부산) 점검이력사항(계속)

구분		점검기간	점검기관	상태등급	주요점검·진단내용
10	정밀안전점검	2021.03.03~ 2021.12.22	(주)엠케이에스 이	B등급	-LMC포장 망상균열 -방호벽균열(0.3mm미만),표면오염,박락등 -배수시설집수구막힘,배수관길이부족등 -신축이음고무재파손,열화,누수등 -바닥판망상균열 -거더인양홀주변파손 -가로보박락,들뜸 -교량받침Plate부식,탄성패드밀림,스토퍼밀착등 -하부구조균열(0.3mm미만,0.3mm이상),망상균열,표면오염등
11	정기안전점검	2021.06.28~ 2021.06.28	자체수행	양호	· 거더 : 인양홀 주변 박락 및 단부 박락 · 2차부재:가로보콘크리트박리및박락.가로보보수부박리및박락,파손,철근노출 · 바닥판:슬라브망상균열 · 교량받침:반침몰탈균열,반침콘크리트균열,플레이트부식 · 하부구조:균열,보수부들뜸,표면오염,망상균열 · 신축이음:강재부식,후타콘크리트이격,유간토사퇴적,차수판볼트탈리및파손 · 배수시설:배수구막힘,배수관길이부족,배수로파손
12	정기안전점검	2020.07.22~ 2020.07.22	자체수행	양호	· 교량받침 반침콘크리트 균열 및 플레이트 부식 · 신축이음유간토사퇴적
13	정기안전점검	2020.06.30~ 2020.06.30	자체수행	양호	양호함
14	정밀안전점검	2019.03.19~ 2019.12.22	한국시설기술단 (주)	B등급	-바닥판 : 망상균열 -PSCI거더:파손 -콘크리트가로보:균열(폭0.3mm미만),박리,보수부박리,박락,파손및철근노출 -교대 : 균열(폭 0.3mm미만, 이상), 망상균열, 백태, 보수부 들뜸, 법면보호블럭 침하 등 -교각 : 균열(폭 0.3mm미만), 망상균열, 파손, 표면오염 -교량받침:고무재밀림,플레이트부식,반침몰탈콘크리트균열(폭0.3mm미만),반침몰탈망상균열 -신축이음:강재부식,유간토사퇴적,후타재균열,이격,단차,차수판볼트파손,변형 -교면포장:콘크리트균열,망상균열,파손 -배수시설:집수구막힘,배수관길이부족,배수로균열,파손 -방호벽및중앙분리대,방음벽:균열(폭0.3mm미만),망상균열,균열부백태,박락,긁힘,표면오염등 -점검시설:연단거리부족,앵커볼트매입길이부족,노출길이부족

【표 35.2.2】 원리2교(부산) 점검이력사항(계속)

구분		점검기간	점검기관	상태등급	주요점검·진단내용
15	2종성능평가	2019.03.19~ 2019.12.22	한국시설기술단 (주)	B등급	-바닥판의 망상균열, 거더의 파손, 가로보의 균열, 박리, 박락, 파손 및 철근노출, 교대 및 교각의 균열, 망상균열, 백태, 파손, 표면오염, 교량받침의 고무재 밀립, 플레이트 부식, 받침물탈 망상균열, 신축이음의 강제부식, 유간토사퇴적, 후타재 균열, 이격, 교면포장의 균열, 망상균열, 파손, 배수시설의 집수구 막힘, 배수관 길이부족, 방호벽의 균열, 망상균열, 점검시설의 연단거리 부족 등이 조사됨. -내구성시험결과,내구성저하요인은조사되지않았으며,구조해석검토결과,안전성을확보하고있음. -안전성능평가결과(B),내구성능평가결과(B),사용성능평가결과(B) -종합평가결과 “일부부재에경미한결함이나내구성저하가능성이조사되었으며,외부환경조건등을고려하여진행여부를지속관찰하고보수여부를결정하여야하는성능수준” 인 “B등급” 으로평가됨.
16	정기안전점검	2019.04.23~ 2019.04.23	자체수행	양호	교량받침 거더 접합부 콘크리트 박리 하부배수관길이부족/신축이음유간토사퇴적
17	정기안전점검	2018.07.25~ 2018.07.25	자체수행	양호	- 양호함
18	정기안전점검	2018.04.13~ 2018.04.13	자체수행	양호	- 양호함
19	정밀안전점검	2017.09.29~ 2017.12.27	(주)엠케이에스 이	B등급	- 교면포장 LMC 균열, 파손 -방호벽균열,백태,파손,박락 -배수시설배수관길이부족,집수구막힘 -신축이음후타재균열,유간토사퇴적,강제부식 -거더인양홀주변파손 -가로보보수부박락,철근노출 -교량받침받침콘크리트균열,Plate부식 -하부구조균열,재료분리,표면오염
20	정기안전점검	2017.06.30~ 2017.06.30	자체수행	양호	- 양호함
21	정기안전점검	2016.08.22~ 2016.08.22	자체수행	양호	- 양호함
22	정기안전점검	2016.04.26~ 2016.04.26	자체수행	양호	- 양호함

【표 35.2.2】 원리2교(부산) 점검이력사항(계속)

구분		점검기간	점검 기관	상태 등급	주요점검·진단내용
23	정밀안전점검	2015.05.27~ 2015.12.22	(재)한국재난연 구원	B등급	바닥판 하면 : 물끊기 홈 불량/거더 : 인양홀 주변 파손/가로보 : 박락, 박락 및 철근노출/교대 및 교각 : 균열(cw=0.3mm미만), 균열(cw=0.3mm이상), 망상균열, 표면오염, 재료분리 등/신축이음 : 후타재균열, 유간토사퇴적, 강재부식, 차수판 볼트 변형, 차수판 볼트 파손/방호벽 : 균열(cw=0.3mm미만), 균열부백태, 망상균열, 백태, 박락, 굽힘, 표면오염/배수시설 : 집수구막힘, 배수관볼트 체결불량, 배수관부식, 배수로파손 등/교량받침 : 받침몰탈균열, 받침대 균열, Plate 부식
24	정기안전점검	2015.05.26~ 2015.05.26	자체수행	양호	- 양호
25	정기안전점검	2014.08.18~ 2014.08.18	자체수행	양호	양호
26	정기안전점검	2014.04.23~ 2014.04.23	자체수행	양호	양호
27	정밀안전점검	2013.10.01~ 2013.12.03	자체수행	A등급	벽체균열
28	정기안전점검	2013.05.23~ 2013.05.23	자체수행	양호	양호
29	정기안전점검	2012.08.07~ 2012.08.07	자체수행	양호	양호
30	정기안전점검	2012.04.12~ 2012.04.12	자체수행	양호	양호
31	정기안전점검	2011.10.19~ 2011.10.20	자체수행	양호	양호
32	정기안전점검	2011.03.24~ 2011.03.25	자체수행	양호	슬라브 균열
33	정기안전점검	2010.07.07~ 2010.12.08	자체수행	양호	절에서 하천용배수파이프유출수가 절에피해
34	정밀안전점검	2010.03.10~ 2010.05.09	자체수행	A등급	후타콘크리트 일부 손상
35	정기안전점검	2009.08.04~ 2009.11.25	자체수행	양호	이상없음
36	정기안전점검	2009.03.06~ 2009.06.30	자체수행	양호	이상없음

35.2.4 전차 정밀안전점검 실시결과(2023년12월)

가. 외관조사결과

구분	정밀안전점검 결과	비고
교면포장	◦교면포장에 대한 외관조사 결과, 본선 포장부는 LMC 망상균열, 파손이 발생하였으며, 접속부는 양호한 상태로 조사되었다.	
방호벽	◦방호벽에 대한 외관조사 결과, 균열(0.3mm미만), 긁힘, 보수부 박락, 표면오염이 발생하였으며, 방음벽은 파손 및 고정대 부식이 조사되었다.	
배수시설	◦배수시설에 대한 외관조사결과, 상부 집수구 막힘, 배수관 길이부족, 배수로 균열이 발생한 것으로 조사되었다.	
신축이음	◦신축이음에 대한 외관조사 결과, 기존 MonoCell Joint (A1, P3, P5, A2)에서 Rail Joint (A1, P3, P5, A2)로 교체체 실시하여 전반적으로 양호한 상태이며, 일부 유간부에 토사퇴적이 발생한 것으로 조사되었다. ◦유간측정-신축이음 유간을 각 지점에서 측정한 결과 온도변화에 따른 가동량은 이론치와 유사한 것으로 조사되어 원활한 신축거동을 하고 있는 것으로 평가되고, 신축여유량을 충분히 확보하고 있는 것으로 검토되었다.	
바닥판	◦바닥판에 대한 외관조사결과, 2경간에서 망상균열(0.3mm미만)이 발생한 것으로 조사되었다.	
거더	◦거더에 대한 외관조사 결과, 인양홀 주변 파손이 발생한 것으로 조사되었다.	
가로보	◦가로보에 대한 외관조사 결과, 지점에 시공된 가로보의 모서리 부근에서 들뜸 및 박락이 발생하고 있으며, 1경간 및 2경간의 가로보에서는 보수부 들뜸이 조사되었다.	
교량받침	◦교량받침에 대한 외관조사결과, Plate 부식, 몰탈 및 콘크리트 균열(0.3mm미만), 망상균열(0.3mm미만), 들뜸 및 박락, 탄성패드 밀림, 스톱퍼 밀착이 발생한 것으로 조사되었다. ◦연단거리 평가-본 교량의 교량받침에 대한 연단거리 측정결과 현장 실측치가 허용치(375.0mm)를 상회하는 것으로 조사되어 충분한 연단거리를 확보하고 있는 것으로 검토되었다. ◦이동량 평가-본 교량의 가동받침의 이동량 산정시 온도변화는 보통지방을 고려하여 -5℃ ~ +35℃ 설계하였으며 설계 시 고려한 온도를 기준으로 교량받침 여유량 검토결과 온도변화에 따른 가동여유량을 확보하고 있는 것으로 측정·검토되었다. 단, 교량받침(P5)의 탄성패드 밀림(슬라이딩)이 조사된 받침은 건전한 거동을 하지 않은 것으로 판단하여 온도변화에 의한 여유량 검토에서 제외하고 평가하였다.	
교대	◦교대에 대한 외관조사 결과, 균열(0.3mm미만), 망상균열, 보수부 들뜸, 표면오염, 교차면 페콘크리트 적치, 법면 콘크리트 균열 및 침하가 발생한 것으로 조사되었다.	
교각	◦교각에 대한 외관조사 결과, 균열(0.3mm미만), 망상균열, 파손, 표면오염, 페콘크리트 적치가 발생한 것으로 조사되었다.	
기초	◦원리2교(부산)의 설계도서 검토결과, 기초형식은 교대(A1)는 Mass Con.c, 교대(A2)는 강관파일, 교각(P1~P7)는 직접기초로 시공된 것으로 검토되었으며, 점검일 현재 기초는 노출 없이 매립되어 외관조사는 불가한 것으로 조사되었다.	
공중이 이용하는 부위	◦추락방지시설(교량 점검시설) 교량 점검시설에 대한 외관조사 결과, 점검통로의 앵커볼트 부식이 조사되었으며, 점검시설에 대한 보강(브라켓 및 앵커볼트)을 시행한 것으로 확인되었다.	
	◦교면포장은 LMC 포장으로 S1~S8 경간에 시공되어 있으며, 포장 균열 및 파손이 조사되었으며, 차량에 직접적인 파손을 유발할 정도는 아닌 것으로 검토되었다. 급회 조사된 손상은 경미한 상태이고 중대한 결함은 발생하지 않은 것으로 검토되었다.	
	◦신축이음은 Rail Joint (A1, P3, P5, A2)가 설치되어 있으며, 유간토사퇴적이 조사되었다. 또한 신축이음 유간을 각 지점에서 측정한 결과 가동량은 이론치와 유사한 것으로 조사되어 원활한 신축거동을 하고 있는 것으로 검토되었으며, 급회 점검시 중대한 결함은 발생하지 않은 것으로 검토되었다.	
유해· 위험요인 (10대)	◦본 과업대상 원리2교(부산)는 부산광역시 기장군 일광면 원리에 위치하고 하부에 주민체육시설(S3-S5) 및 달음길(S4)을 횡단하는 교량으로 중대시민재해를 유발할 수 있는 위험요소로 낙하물, 교량접속부 파손, 포장불량, 배수시설 기능저하 등 항목이 해당된다.	

나. 내구성 조사 및 시험결과

시 험 명	시험부위		시험 결과		비 고
			측정결과	설계기준	
비파괴 강도 (MPa)	상부구조	바닥판	27.9 ~ 29.1	27.0	■ 설계강도 이상(양호)
	하부구조	교대 및 교각	26.1 ~ 26.8	24.0	
탄산화 잔여깊이 (mm)	상부구조	탄산화깊이	2.2 ~ 2.4	a등급	■ 탄산화 잔여깊이 30mm이상 ■ 탄산화에 의한 내구성저하 없음
		잔여깊이	30.8 ~ 34.6	a등급	
	하부구조	탄산화깊이	3.9 ~ 5.8	a등급	
		잔여깊이	50.1 ~ 82.2	a등급	
종합 평가	·비파괴강도 측정결과, 설계기준강도를 상회하는 것으로 측정·검토됨. 건전부와 비건전부 비교결과 비건전부의 강도저하는 있으나 설계기준강도 100%이상으로 강도부족에 의한 내구성저하는 없는 것으로 분석됨. ·탄산화시험결과, 상부구조 및 하부구조는 탄산화 잔여깊이는 30mm이상으로 상태평가 기준 “a” 등급으로 조사되어 탄산화에 대한 철근부식 발생 우려는 없는 것으로 판단됨.				

다. 종합평가 및 안전등급 지정

구조물명	상태평가 결과		안전성평가 결과		종합평가 결과
	환산결함도점수	기준	S·F	기준	
원리2교(부산)	0.177	B	—	—	B
종합평가	•본 원리2교(부산)의 상태평가 결과 “보조부재에 경미한 결함이 발생하였으나 기능발휘에는 지장이 없으며 내구성 증진을 위하여 일부의 보수가 필요한” 「B등급」의 상태로 평가되었다.				

라. 안전등급 지정

종합평가 결과에 따른 본 시설물의 안전등급은 『보조부재에 경미한 결함이 발생하였으나, 기능 발휘에는 지장이 없으며 내구성 증진을 위하여 일부의 보수가 필요한 상태』인 “B등급”으로 지정하였다.

마. 보수·보강 방안 및 개략공사비

점검부위	결합 및 손상내용	손상물량	보수물량	단위	보수·보강(안) 공법	단가 (천원)	개략공사비 (천원)	우선 순위	비고
교면포장	LMC 포장파손	0.05	1.00	m ²	단면보수	240	240	3	
방호벽	균열(0.3mm미만)	116.40	29.10	m/m ²	표면처리	65	1,892	3	
	보수부 박락	0.90	1.35	m ²	단면보수	240	324	2	
	방음벽 파손	0.16	5.00	m ² /m	방음벽 교체	800	4,000	3	
배수시설	집수구 막힘	2	2	EA	청소	20	40	1	
	배수관 길이부족	1	1	EA	배수관 연장	200	200	3	
	배수로 균열(0.3mm이상)	1.80	1.80	m	주입보수	80	144	3	
신축이음	유간토사퇴적	9.00	9.00	m	청소	20	180	1	
바닥판	망상균열	0.50	1.00	m ²	표면처리	65	65	3	
거더	인양홀 주변 파손	0.49	1.00	m ²	단면보수	240	240	2	
가로보	들뜸, 박락	1.08	1.62	m ²	단면보수	240	378	2	
	보수부 들뜸	0.49	1.00	m ²	단면보수	240	240	2	
교량받침	Plate 부식	51	51	EA	채도장	80	4,080	3	
	들뜸, 박락	0.26	1.00	m ²	단면보수	240	240	3	
교대	균열(0.3mm미만)	11.00	2.75	m/m ²	표면처리	65	179	3	
	망상균열	4.12	6.18	m ²	표면처리	65	402	3	
	보수부 들뜸	0.70	1.05	m ²	단면보수	240	252	2	
교각	균열(0.3mm미만)	25.50	6.38	m/m ²	표면처리	65	415	3	
	망상균열	149.50	224.25	m ²	표면처리	65	14,576	3	
	파손	0.03	1.00	m ²	단면보수	240	240	2	
순 공 사 비							28,327		
제경비(순공사비×0.5)							14,164		
총 공 사 비							42,491		

※ 상기 개략공사비는 실시설계시 공법선정, 단가변동 및 현장여건 상 변동될 수 있음.

바. 종합결론

1) 원리2교(부산)는 준공 후 15년이 경과된 PSC Beam 교량으로 금회 정밀안전점검결과 상부구조(바닥판, 거더)는 망상균열(0.3mm미만), 파손이 발생하고 하부구조(교대, 교각)에서 균열(0.3mm미만), 망상균열, 보수부 들뜸, 파손, 표면오염, 폐콘크리트 적치가 조사되었다. 교량받침은 Plate 부식, 몰탈 및 콘크리트 균열(0.3mm미만), 들뜸 및 박락, 탄성패드 밀림, 스톱퍼 밀착이 발생하였으며, 기타부재에서 집수구 막힘, 배수관 길이부족, 교면포장 LMC 망상균열 및 파손, 방호벽 균열(0.3mm미만), 굽힘, 보수부 박락, 표면오염, 방음판 파손, 고정대 부식, 신축이음 유간토사퇴적 등의 손상이 조사되어 손상부에 대한 적절한 보수가 요구된다.

또한, 교량받침(P5)에서 탄성패드 밀림(슬라이딩)이 발생한 것으로 확인되었으며, 탄성패드에 대한 이탈, 스톱퍼 파손 등의 손상이 반복될 시에는 장기적인 구조물의 건전한 거동을 위해서는 일체형 탄성받침으로 교체를 고려할 필요가 있을 것으로 판단된다.

2) 내구성시험 결과, 반발경도법에 의한 비파괴 강도는 100%를 상회하는 것으로 측정되어 강도저하는 없는 것으로 판단되고 탄산화 시험은 모든 측정부위에서 탄산화 잔여깊이가 30mm이상으로 탄산화에 의한 내구성 저하는 발생하지 않은 것으로 검토되었다.

3) 따라서, 본 교량은 「보조부재에 경미한 결함이 발생하였으나 기능발휘에는 지장이 없으며 내구성 증진을 위하여 일부의 보수가 필요한」인 “B등급”으로 평가 되었으며, 금회 점검시 조사된 손상·결함부에 대하여 보수를 시행한다면 공용상의 문제는 없을 것으로 판단되고 시설물 등급의 상향 또는 현 상태의 등급을 지속적으로 유지할 수 있을 것으로 판단된다.

4) 정밀안전진단 및 시설물의 사용제한의 필요성 여부

－ 금회 정밀안전점검 실시결과 시설물의 사용제한 필요 없는 것으로 판단된다.

5) 유지관리시 특별한 관리가 요구되는 사항

－ 주요부재(바닥판, 교대/교각)의 균열의 진전 및 추가 발생 유무

－ 집수구 막힘으로 인한 체수 발생 및 주행성 저하 유무

－ 교량받침(P5)의 탄성패드 밀림(슬라이딩) 추가 발생 및 신축거동 상태 확인

6) 기타 필요한 사항

－ 없음

35.2.5 시설물 보수 이력

【표 35.2.3】 원리2교(부산) 보수이력사항

번호	공사명	공사 구분	보수보강공사 부위	설계자	시공자
	공사기간		공사내역	공사비(천원)	책임기술자
1	2024년~2025년 울산지사 관내 시설물 연간 유지보수공사	보수	가로보 등	(주)엠케이에스 이	태정산업개발(주)
	2024-05-13 ~ 2024-08-30		단면보수	3,224	이선우
2	2022년 울산지사 관내 시설물 연간 유지보수공사		A1, P3, P5, A2	-	진양건설(주)
	2022-01-03 ~ 2022-11-30		신축이음장치 교체	188,000	이재명
3	2022년 울산지사 관내 시설물 연간 유지보수공사	보수	교대 및 교량받침	(주)엠케이에스 이	진양건설(주)
	2022-01-03 ~ 2022-12-31		주입보수(2m), 스토퍼설치(4EA), 받침조정(7EA), 신축이음 교체(63m)	230,000	이재명
4	2019 구조물 정밀안전진단 및 점검 결함사항 보수공사		교대 외	(주)태원코퍼레 이션	지엘부
	2020-08-28 ~ 2020-12-28		표면보수 등	4,657	조재성
5	2018년 부산포항선 교량 보수공사		교량받침 PLATE 부식 - 슈 바탕처리 및 슈도장(A1,P1~P7,A2)	김병우	(주)예일개발
	2018-11-01 ~ 2018-12-26		교량받침 PLATE 부식 - 슈 바탕처리 및 슈도장(A1,P1~P7,A2) 1개소 0.98M2 * 48EA =47.04	2,630	전상우

FMS상 이외에 주기적으로 일상적인 보수가 실시되고 있는 것으로 확인되었다.

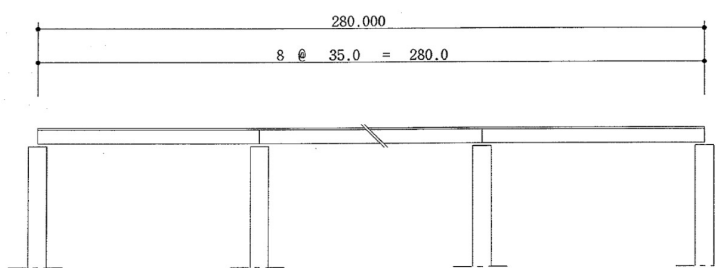
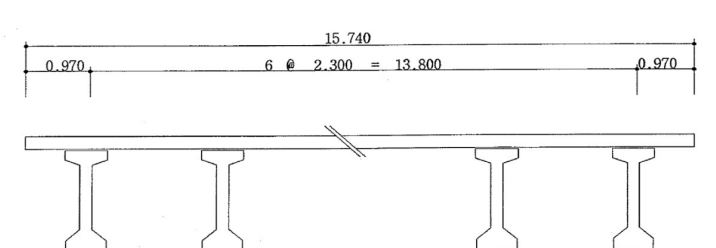
35.2.6 시설물의 내진설계 여부 확인

원리2교(부산)는 2008년 준공된 교량으로 준공도서 및 시설물관리대장(FMS) 등을 검토한 결과 내진설계가 적용된 교량인 것으로 확인되었다.

적용유무		내진설계						비고	
내진설계 적용		- 시설물관리대장(FMS)에 내진설계 적용으로 표기됨							

시설물번호		관리번호		시설물명		노선		시설물분류								
						구분	세부노선	시설물종류	시설물종별	시설물구분	SOC성능평가대상					
BR2008-0000997				대운천교(부산)		고속국도	고속국도65호선	1종시설물에 해당하지 않는 연장 100미터이상의 교량	2종	교량	유					
주소 (시.도) (시.군.구) (읍.면.동) (리.번지 등 주소)				관리주체		관리주체구분		소유자		소유자구분						
울산광역시 울주군		온양읍 온화리 969		부산울산고속도로 (주)		공공		민간		국토해양부		공공		민간		
						중앙부처	지자체					(국가/지방) 공기업	중앙부처		지자체	(국가/지방) 공기업
						V										
사업계획 승인일		준공 (사용승인)일		하자담보책임 만료일		2. 상세제원		3. 안전점검 및 정밀안전진단 이력		4. 보수·보강 이력		환기구 덮개 (최근 가능한 환기구)		5. 첨부자료 목록		
		2008년 12월 31일		2015년 12월 31일		유		유		유				대운천교.jpg 대운천교(하부).jpg		
설계기간				설계자		공사기간		시공자		총공사비(백만원)						
1997-12-22 ~ 1999-10-21				서영엔지니어링		2001-11-29 ~ 2008-12-31		대림산업주식회사		4,986						
내진정보		내진설계 대상 유무		내진설계 적용 유무		적용내진설계기준		내진성능평가 실시 유무		내진보강 유무						
		불명		적용				불명		불명						
영21조대상		감리기간		감리자(책임감리원)		사업주체(발주자)		공사명		공사감독·공사관리관						
아니오						부산울산고속도로(주)		부산~울산간 고속도로 민간투자 사업		한국도로공사						
기타 기본현황																
작성일				작성자				최종 수정일				최종 수정자				
2008년 12월 18일				부산울산고속도로(주) (인)				2019년 11월 26일				박준형				
비고																

설계 조건	- 해석방법 : 다중모드 스펙트럼 해석
	- 교량형식 : P.C BEAM교
	- 교 장 : 8@35.0m = 280m
	교 폭 : B = 15.74m
	- 내진등급 : 1등급 A= (0.154)
	지반계수 : 2지역 S= (1.2)
응답수정계수 : 상부구조와 교대 (R=0.8)	
상부구조와 교각 (R=5.0)	

적용유무	내진설계	비고																																																																																																																																																																																																																																																																
종단면도																																																																																																																																																																																																																																																																		
횡단면도																																																																																																																																																																																																																																																																		
지진력 집계	- 교축방향 지진하중 <table><thead><tr><th colspan="2" rowspan="2">구 분</th><th colspan="2">종 방 향</th><th colspan="2">횡 방 향</th><th rowspan="2">비 고</th></tr><tr><th>상단작용력</th><th>하단작용력</th><th>상단작용력</th><th>하단작용력</th></tr></thead><tbody><tr><td rowspan="2">교 대 1</td><td>모멘트(T.M)</td><td>0.000</td><td>18.746</td><td>0.000</td><td>0.000</td><td></td></tr><tr><td>전단력(TON)</td><td>97.629</td><td>97.629</td><td>0.014</td><td>0.014</td><td></td></tr><tr><td rowspan="2">교 각 1</td><td>모멘트(T.M)</td><td>0.000</td><td>28.651</td><td>0.000</td><td>0.000</td><td></td></tr><tr><td>전단력(TON)</td><td>149.233</td><td>149.233</td><td>0.014</td><td>0.014</td><td></td></tr><tr><td rowspan="2">교 각 2</td><td>모멘트(T.M)</td><td>0.000</td><td>23.055</td><td>0.000</td><td>0.000</td><td></td></tr><tr><td>전단력(TON)</td><td>120.082</td><td>120.082</td><td>0.014</td><td>0.014</td><td></td></tr><tr><td rowspan="2">교 각 3</td><td>모멘트(T.M)</td><td>0.000</td><td>33.478</td><td>0.000</td><td>0.007</td><td></td></tr><tr><td>전단력(TON)</td><td>174.371</td><td>174.371</td><td>0.042</td><td>0.042</td><td></td></tr><tr><td rowspan="2">교 각 4</td><td>모멘트(T.M)</td><td>0.000</td><td>32.417</td><td>0.000</td><td>0.000</td><td></td></tr><tr><td>전단력(TON)</td><td>168.843</td><td>168.843</td><td>0.014</td><td>0.014</td><td></td></tr><tr><td rowspan="2">교 각 5</td><td>모멘트(T.M)</td><td>0.000</td><td>43.140</td><td>0.000</td><td>0.007</td><td></td></tr><tr><td>전단력(TON)</td><td>222.194</td><td>222.194</td><td>0.042</td><td>0.042</td><td></td></tr><tr><td rowspan="2">교 각 6</td><td>모멘트(T.M)</td><td>0.000</td><td>26.894</td><td>0.000</td><td>0.014</td><td></td></tr><tr><td>전단력(TON)</td><td>140.091</td><td>140.091</td><td>0.063</td><td>0.063</td><td></td></tr><tr><td rowspan="2">교 각 7</td><td>모멘트(T.M)</td><td>0.000</td><td>30.993</td><td>0.000</td><td>0.007</td><td></td></tr><tr><td>전단력(TON)</td><td>161.429</td><td>161.429</td><td>0.028</td><td>0.028</td><td></td></tr><tr><td rowspan="2">교 대 2</td><td>모멘트(T.M)</td><td>0.000</td><td>17.451</td><td>0.000</td><td>0.000</td><td></td></tr><tr><td>전단력(TON)</td><td>90.881</td><td>90.881</td><td>0.014</td><td>0.014</td><td></td></tr></tbody></table> - 지반계수 적용(S=1.2) <table><thead><tr><th colspan="2" rowspan="2">구 분</th><th colspan="2">종 방 향</th><th colspan="2">횡 방 향</th><th rowspan="2">비 고</th></tr><tr><th>상단작용력</th><th>하단작용력</th><th>상단작용력</th><th>하단작용력</th></tr></thead><tbody><tr><td rowspan="2">교 대 1</td><td>모멘트(T.M)</td><td>0.000</td><td>22.495</td><td>0.000</td><td>0.000</td><td></td></tr><tr><td>전단력(TON)</td><td>117.155</td><td>117.155</td><td>0.017</td><td>0.017</td><td></td></tr><tr><td rowspan="2">교 각 1</td><td>모멘트(T.M)</td><td>0.000</td><td>34.381</td><td>0.000</td><td>0.000</td><td></td></tr><tr><td>전단력(TON)</td><td>179.080</td><td>179.080</td><td>0.017</td><td>0.017</td><td></td></tr><tr><td rowspan="2">교 각 2</td><td>모멘트(T.M)</td><td>0.000</td><td>27.666</td><td>0.000</td><td>0.000</td><td></td></tr><tr><td>전단력(TON)</td><td>144.098</td><td>144.098</td><td>0.017</td><td>0.017</td><td></td></tr><tr><td rowspan="2">교 각 3</td><td>모멘트(T.M)</td><td>0.000</td><td>40.174</td><td>0.000</td><td>0.008</td><td></td></tr><tr><td>전단력(TON)</td><td>209.245</td><td>209.245</td><td>0.050</td><td>0.050</td><td></td></tr><tr><td rowspan="2">교 각 4</td><td>모멘트(T.M)</td><td>0.000</td><td>38.900</td><td>0.000</td><td>0.000</td><td></td></tr><tr><td>전단력(TON)</td><td>202.612</td><td>202.612</td><td>0.017</td><td>0.017</td><td></td></tr><tr><td rowspan="2">교 각 5</td><td>모멘트(T.M)</td><td>0.000</td><td>51.768</td><td>0.000</td><td>0.008</td><td></td></tr><tr><td>전단력(TON)</td><td>266.633</td><td>266.633</td><td>0.050</td><td>0.050</td><td></td></tr><tr><td rowspan="2">교 각 6</td><td>모멘트(T.M)</td><td>0.000</td><td>32.273</td><td>0.000</td><td>0.017</td><td></td></tr><tr><td>전단력(TON)</td><td>168.109</td><td>168.109</td><td>0.076</td><td>0.076</td><td></td></tr><tr><td rowspan="2">교 각 7</td><td>모멘트(T.M)</td><td>0.000</td><td>37.192</td><td>0.000</td><td>0.008</td><td></td></tr><tr><td>전단력(TON)</td><td>193.715</td><td>193.715</td><td>0.034</td><td>0.034</td><td></td></tr><tr><td rowspan="2">교 대 2</td><td>모멘트(T.M)</td><td>0.000</td><td>20.941</td><td>0.000</td><td>0.000</td><td></td></tr><tr><td>전단력(TON)</td><td>109.057</td><td>109.057</td><td>0.017</td><td>0.017</td><td></td></tr></tbody></table>	구 분		종 방 향		횡 방 향		비 고	상단작용력	하단작용력	상단작용력	하단작용력	교 대 1	모멘트(T.M)	0.000	18.746	0.000	0.000		전단력(TON)	97.629	97.629	0.014	0.014		교 각 1	모멘트(T.M)	0.000	28.651	0.000	0.000		전단력(TON)	149.233	149.233	0.014	0.014		교 각 2	모멘트(T.M)	0.000	23.055	0.000	0.000		전단력(TON)	120.082	120.082	0.014	0.014		교 각 3	모멘트(T.M)	0.000	33.478	0.000	0.007		전단력(TON)	174.371	174.371	0.042	0.042		교 각 4	모멘트(T.M)	0.000	32.417	0.000	0.000		전단력(TON)	168.843	168.843	0.014	0.014		교 각 5	모멘트(T.M)	0.000	43.140	0.000	0.007		전단력(TON)	222.194	222.194	0.042	0.042		교 각 6	모멘트(T.M)	0.000	26.894	0.000	0.014		전단력(TON)	140.091	140.091	0.063	0.063		교 각 7	모멘트(T.M)	0.000	30.993	0.000	0.007		전단력(TON)	161.429	161.429	0.028	0.028		교 대 2	모멘트(T.M)	0.000	17.451	0.000	0.000		전단력(TON)	90.881	90.881	0.014	0.014		구 분		종 방 향		횡 방 향		비 고	상단작용력	하단작용력	상단작용력	하단작용력	교 대 1	모멘트(T.M)	0.000	22.495	0.000	0.000		전단력(TON)	117.155	117.155	0.017	0.017		교 각 1	모멘트(T.M)	0.000	34.381	0.000	0.000		전단력(TON)	179.080	179.080	0.017	0.017		교 각 2	모멘트(T.M)	0.000	27.666	0.000	0.000		전단력(TON)	144.098	144.098	0.017	0.017		교 각 3	모멘트(T.M)	0.000	40.174	0.000	0.008		전단력(TON)	209.245	209.245	0.050	0.050		교 각 4	모멘트(T.M)	0.000	38.900	0.000	0.000		전단력(TON)	202.612	202.612	0.017	0.017		교 각 5	모멘트(T.M)	0.000	51.768	0.000	0.008		전단력(TON)	266.633	266.633	0.050	0.050		교 각 6	모멘트(T.M)	0.000	32.273	0.000	0.017		전단력(TON)	168.109	168.109	0.076	0.076		교 각 7	모멘트(T.M)	0.000	37.192	0.000	0.008		전단력(TON)	193.715	193.715	0.034	0.034		교 대 2	모멘트(T.M)	0.000	20.941	0.000	0.000		전단력(TON)	109.057	109.057	0.017	0.017		
구 분				종 방 향		횡 방 향			비 고																																																																																																																																																																																																																																																									
		상단작용력	하단작용력	상단작용력	하단작용력																																																																																																																																																																																																																																																													
교 대 1	모멘트(T.M)	0.000	18.746	0.000	0.000																																																																																																																																																																																																																																																													
	전단력(TON)	97.629	97.629	0.014	0.014																																																																																																																																																																																																																																																													
교 각 1	모멘트(T.M)	0.000	28.651	0.000	0.000																																																																																																																																																																																																																																																													
	전단력(TON)	149.233	149.233	0.014	0.014																																																																																																																																																																																																																																																													
교 각 2	모멘트(T.M)	0.000	23.055	0.000	0.000																																																																																																																																																																																																																																																													
	전단력(TON)	120.082	120.082	0.014	0.014																																																																																																																																																																																																																																																													
교 각 3	모멘트(T.M)	0.000	33.478	0.000	0.007																																																																																																																																																																																																																																																													
	전단력(TON)	174.371	174.371	0.042	0.042																																																																																																																																																																																																																																																													
교 각 4	모멘트(T.M)	0.000	32.417	0.000	0.000																																																																																																																																																																																																																																																													
	전단력(TON)	168.843	168.843	0.014	0.014																																																																																																																																																																																																																																																													
교 각 5	모멘트(T.M)	0.000	43.140	0.000	0.007																																																																																																																																																																																																																																																													
	전단력(TON)	222.194	222.194	0.042	0.042																																																																																																																																																																																																																																																													
교 각 6	모멘트(T.M)	0.000	26.894	0.000	0.014																																																																																																																																																																																																																																																													
	전단력(TON)	140.091	140.091	0.063	0.063																																																																																																																																																																																																																																																													
교 각 7	모멘트(T.M)	0.000	30.993	0.000	0.007																																																																																																																																																																																																																																																													
	전단력(TON)	161.429	161.429	0.028	0.028																																																																																																																																																																																																																																																													
교 대 2	모멘트(T.M)	0.000	17.451	0.000	0.000																																																																																																																																																																																																																																																													
	전단력(TON)	90.881	90.881	0.014	0.014																																																																																																																																																																																																																																																													
구 분		종 방 향		횡 방 향		비 고																																																																																																																																																																																																																																																												
		상단작용력	하단작용력	상단작용력	하단작용력																																																																																																																																																																																																																																																													
교 대 1	모멘트(T.M)	0.000	22.495	0.000	0.000																																																																																																																																																																																																																																																													
	전단력(TON)	117.155	117.155	0.017	0.017																																																																																																																																																																																																																																																													
교 각 1	모멘트(T.M)	0.000	34.381	0.000	0.000																																																																																																																																																																																																																																																													
	전단력(TON)	179.080	179.080	0.017	0.017																																																																																																																																																																																																																																																													
교 각 2	모멘트(T.M)	0.000	27.666	0.000	0.000																																																																																																																																																																																																																																																													
	전단력(TON)	144.098	144.098	0.017	0.017																																																																																																																																																																																																																																																													
교 각 3	모멘트(T.M)	0.000	40.174	0.000	0.008																																																																																																																																																																																																																																																													
	전단력(TON)	209.245	209.245	0.050	0.050																																																																																																																																																																																																																																																													
교 각 4	모멘트(T.M)	0.000	38.900	0.000	0.000																																																																																																																																																																																																																																																													
	전단력(TON)	202.612	202.612	0.017	0.017																																																																																																																																																																																																																																																													
교 각 5	모멘트(T.M)	0.000	51.768	0.000	0.008																																																																																																																																																																																																																																																													
	전단력(TON)	266.633	266.633	0.050	0.050																																																																																																																																																																																																																																																													
교 각 6	모멘트(T.M)	0.000	32.273	0.000	0.017																																																																																																																																																																																																																																																													
	전단력(TON)	168.109	168.109	0.076	0.076																																																																																																																																																																																																																																																													
교 각 7	모멘트(T.M)	0.000	37.192	0.000	0.008																																																																																																																																																																																																																																																													
	전단력(TON)	193.715	193.715	0.034	0.034																																																																																																																																																																																																																																																													
교 대 2	모멘트(T.M)	0.000	20.941	0.000	0.000																																																																																																																																																																																																																																																													
	전단력(TON)	109.057	109.057	0.017	0.017																																																																																																																																																																																																																																																													

적용유무

내진설계

비고

- 교축직각방향 지진하중

구 분		중 방 향		횡 방 향		비 고
		상단작용력	하단작용력	상단작용력	하단작용력	
교 대 1	모멘트(T.M)	0.000	0.828	0.000	13.076	
	전단력(TON)	4.309	4.309	68.103	68.103	
교 각 1	모멘트(T.M)	0.000	1.597	0.000	26.701	
	전단력(TON)	8.324	8.324	139.079	139.079	
교 각 2	모멘트(T.M)	0.000	1.579	0.000	32.057	
	전단력(TON)	8.225	8.225	166.981	166.981	
교 각 3	모멘트(T.M)	0.000	1.367	0.000	40.016	
	전단력(TON)	7.120	7.120	208.418	208.418	
교 각 4	모멘트(T.M)	0.000	1.071	0.000	37.295	
	전단력(TON)	5.579	5.579	194.269	194.269	
교 각 5	모멘트(T.M)	0.000	1.016	0.000	35.868	
	전단력(TON)	5.290	5.290	186.815	186.815	
교 각 6	모멘트(T.M)	0.000	0.932	0.000	32.496	
	전단력(TON)	4.860	4.860	169.259	169.259	
교 각 7	모멘트(T.M)	0.000	0.953	0.000	29.291	
	전단력(TON)	4.959	4.959	152.567	152.567	
교 대 2	모멘트(T.M)	0.000	0.492	0.000	13.559	
	전단력(TON)	2.556	2.556	70.609	70.609	

- 지반계수 적용(S=1.2)

구 분		중 방 향		횡 방 향		비 고
		상단작용력	하단작용력	상단작용력	하단작용력	
교 대 1	모멘트(T.M)	0.000	0.994	0.000	15.691	
	전단력(TON)	5.171	5.171	81.724	81.724	
교 각 1	모멘트(T.M)	0.000	1.916	0.000	32.041	
	전단력(TON)	9.989	9.989	166.895	166.895	
교 각 2	모멘트(T.M)	0.000	1.895	0.000	38.468	
	전단력(TON)	9.870	9.870	200.377	200.377	
교 각 3	모멘트(T.M)	0.000	1.640	0.000	48.019	
	전단력(TON)	8.544	8.544	250.102	250.102	
교 각 4	모멘트(T.M)	0.000	1.285	0.000	44.754	
	전단력(TON)	6.695	6.695	233.123	233.123	
교 각 5	모멘트(T.M)	0.000	1.219	0.000	43.042	
	전단력(TON)	6.348	6.348	224.178	224.178	
교 각 6	모멘트(T.M)	0.000	1.118	0.000	38.995	
	전단력(TON)	5.832	5.832	203.111	203.111	
교 각 7	모멘트(T.M)	0.000	1.144	0.000	35.149	
	전단력(TON)	5.951	5.951	183.080	183.080	
교 대 2	모멘트(T.M)	0.000	0.590	0.000	16.271	
	전단력(TON)	3.067	3.067	84.731	84.731	

- 지진력 조합

· 적 용 : 하중의경우 1과2의 조합중 가장 큰값을 설계에 적용한다.

구 분	하 중 경 우 1 (TON)		하 중 경 우 2 (TON)		비 고
	V_z^D	V_y^D	V_z^D	V_y^D	
교 대 1	118.706	24.534	40.318	81.729	
교 각 1	182.077	50.086	63.713	166.900	
교 각 2	147.059	60.130	53.099	200.382	
교 각 3	211.808	75.081	71.318	250.117	
교 각 4	204.621	69.954	67.479	233.128	
교 각 5	268.537	67.303	86.338	224.193	
교 각 6	169.859	61.009	56.265	203.134	
교 각 7	195.500	54.958	64.066	183.090	
교 대 2	109.977	25.436	35.784	84.736	

※ 하부구조 계산시 응답수정계수를 고려하여 계산한다.

지진력 집계

35.2.7 시설물의 용도변경 여부 확인

FMS(시설물정보종합관리시스템) 상에 용도변경 이력은 없는 것으로 확인되었다.

35.2.8 주변환경 및 하중변화

원리2교는 부산광역시 기장군 일광면 원리에 위치하고 하부에 주민체육시설(S3-S5) 및 달음길(S4)을 횡단하는 교량이며, 인접하여 대성사가 위치 한 것으로 확인되었다.

FMS(시설물통합정보관리시스템 fms.or.kr) 및 관리주체인 부산울산고속도로(주)에 보관된 준공관련자료를 검토한 결과 준공시 고려되었던 하중 이외의 추가하중은 교량 좌측방호벽 상단의 방음벽이나 2019년 제2종성능평가지 이를 고려한 구조검토를 실시하였으며 구조검토결과 교량의 안정성은 확보한 것으로 검토되었다. 향후 본 교량에 부속시설 설치시 그에 따른 구조검토를 실시하여 하중변화에 따른 교량의 안정성을 확보하여야 할 것이다.

또한, 준공도면 및 기 실시되었던 점검자료를 검토한 결과 준공시와 점검일현재의 교량 주변 현황의 변화는 없는 것으로 검토되었다.



【사진 35.2.1】 주변환경 및 하중변화 전경

35.2.9 수집자료 검토결과 및 점검방향 설정

【표 35.2.4】 수집자료 검토결과 및 점검방향 설정

구 분	수집 자료	자료분석 결과	진단과업 진행방향
건 설 관 련 자 료	◇ 준공도서 - 지반조사보고서 - 각종계산서 - 공사시방서 - 준공내역서 - 준공도면 - 실시설계보고서 - 기타 특이사항 보고서 - 사고기록 등	◇ 구조계산서 및 준공도면은 설계당시 기준에 준하여 작성된 것으로 확인됨 ◇ 주요 설계변경 내용 및 시공시 문제점이 없는 것으로 파악됨	◇ 현장조사 시 부재치수를 실측하여 준공도면과 비교·검토함 ⇒ 치수가 상이할 경우 도면을 재작성하며 실측치를 구조계산에 반영(발주처협의) ⇒ 치수가 동일할 경우 준공도면을 기준으로 과업 진행 ◇ 구조물의 제원변경확인 및 추가손상 발생에 대한 안정성 확보여부 확인
유 지 관 리 자 료	◇ 전차 성능평가 보고서 ◇ 전차 정밀안전점검 및 안전점검 보고서 ◇ 사고기록 ◇ 보수·보강 이력 - 시설물정보관리종합시스템(FMS) 및 전차 점검보고서 - 보수 및 점검이력	◇ 부재별 증점손상 - 바닥판 들뜸 - 가로보 들뜸 및 박락 - 교대 망상균열 및 백태 - 교각 균열 및 망상균열 - 교면포장 마모, 파손 - 교량받침 탄성패드 밀림, 들뜸 - 신축이음 고무재 열화 및 하부누수 ◇ FMS상 등재된 보수이력 외에 주기적인 보수가 실시되고 있는 것으로 확인됨	◇ 전회 점검결과와 금회 점검결과를 비교·검토하여 추가 손상 및 진전 여부를 확인하여 대책방안 마련 ◇ 보수부 상태 확인

35.3 현장조사

35.3.1 개요

대상시설물에 대한 자료수집 및 현장조사결과를 토대로 정밀조사를 실시하기 위하여 도보 및 사다리, 굴절작업차, 드론을 이용한 근접조사를 원칙으로 시행하였으며, 점검 망치를 이용한 타격조사를 실시하여 공동 및 박리, 층분리 발생여부를 확인 및 제거를 실시하였다.

가. 장비사용 현황

Span번호	조사방법 및 접근성	조사기간	비고
S1~S8	도보 및 굴절작업차, 드론	2025.03.24.~2025.12.17.	
			
도보점검 작업전경		굴절작업차 작업전경	
			
비파괴시험		비파괴시험	

【사진 35.3.1】 근접조사를 위한 장비 사용 전경

35.3.2 현장조사 결과

가. 바닥판하면

1) 부재의 개요

- 원리2교(부산)은 PSC Beam Girder 8경간으로 이루어져 있으며, 연장은 약 L=280.0m 폭 15.75m로 바닥판은 철근콘크리트로 시공되어있다.
- 바닥판하면에 대한 현장조사는 도보 및 굴절작업차, 드론으로 근접조사를 실시하였다.



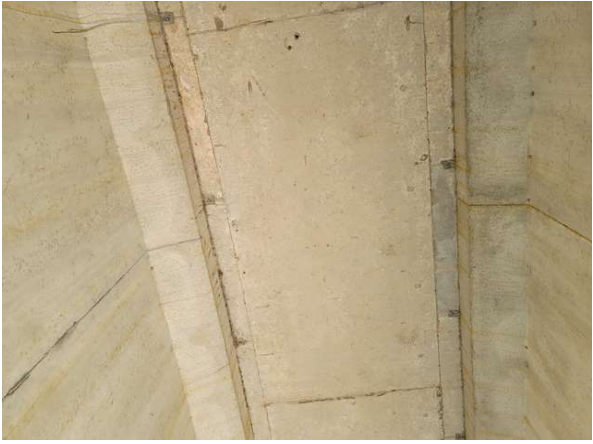
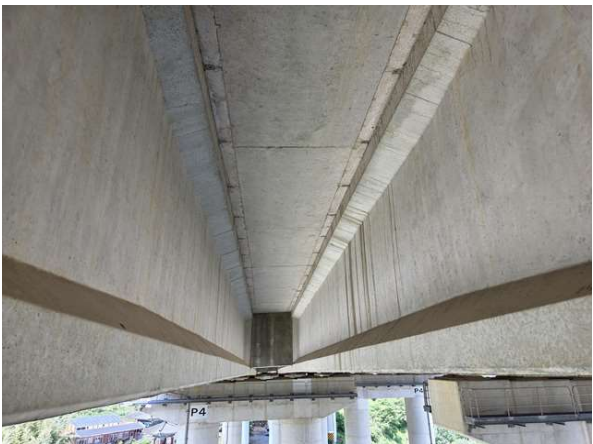
【사진 35.3.2】 바닥판하면 전경

2) 현장조사 결과

- 바닥판하면 현장조사 결과, 망상균열, 파손 등의 손상이 조사되었다.

【표 35.3.1】 바닥판하면 현장조사 결과

구분	망상균열 (m ² /개소)		파손 (m ² /개소)	
S1	—	—	—	—
S2	0.50	1	—	—
S3	—	—	0.09	1
S4	—	—	—	—
S5	—	—	—	—
S6	—	—	—	—
S7	—	—	—	—
S8	—	—	—	—
합계	0.50	1	0.09	1

			
손상현황	• S2 망상균열(1.0m×0.5m)	손상현황	• S2 망상균열(1.0m×0.5m)
원 인	• 건조수축, 거푸집 조기탈거 등	원 인	• 건조수축, 거푸집 조기탈거 등
조치방안	• 표면처리	조치방안	• 표면처리
			
손상현황	• S3 파손(0.3m×0.3m)	손상현황	• S3 파손(0.3m×0.3m)
원 인	• 외부 충격 등	원 인	• 외부 충격 등
조치방안	• 단면보수	조치방안	• 단면보수
			
손상현황	• 바닥판하면 S4 상태양호	손상현황	• 바닥판하면 S6 상태양호
원 인	• -	원 인	• -
조치방안	• -	조치방안	• -

【사진 35.3.3】 바닥판하면 손상현황

3) 기 점검 결과 비교

- 전회 점검과 비교결과, 기존손상인 망상균열 등의 손상이 확인되었고, 금회 점검에서 신규손상으로 콘크리트 파손 등의 손상이 추가로 조사되었다.

【표 35.3.2】 바닥판하면 기 점검 결과 비교

구분	손상 내용	단위	2023년 정밀안전점검		2025년 정밀안전점검		증,감 (▲, ▼)	비고
			물량	개소	물량	개소		
바닥판 하면	망상균열	m ²	0.50	1	0.50	1	- -	변동없음
	파손	m ²	-	-	0.09	1	▲ 0.09	신규손상

4) 검토의견

- 바닥판하면에서 조사된 망상균열의 경우 건조수축 및 거푸집 조기탈거, 온도변화 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 판단되며, 구조적인 영향을 미치는 손상은 아니나 부재의 내구성 확보 차원의 표면처리 등의 적절한 보수를 실시하는 것이 바람직할 것으로 사료된다.
- 조사된 파손의 경우 바닥판하면 S3에 발생하였으며, 공용중 외부 충격에 의한 손상으로 구조적인 영향을 미치는 손상은 아니나 부재의 내구성을 확보하고 손상의 진전을 방지하는 차원의 단면보수 등 적절한 보수가 필요할 것으로 사료된다.

나. PSC Beam Girder

1) 부재의 개요

- 바닥판으로부터 전달되는 상부하중을 지지하고 교량받침으로 하중을 전달하는 역할을 하는 PSC Beam Girder는 7열 8경간, 연장은 약 L=280.0m 폭 15.75m로 시공되었다.
- 거더에 대한 현장조사는 도보 및 굴절작업차, 드론으로 근접조사를 실시하였다.



【사진 35.3.4】 거더 전경

2) 현장조사 결과

- 거더에 대한 현장조사 결과, 콘크리트 파손 등의 손상이 조사되었다.

【표 35.3.3】 거더 현장조사 결과

구분	파손 (㎡/개소)	
S1	—	—
S2	0.02	1
S3	0.04	1
S4	0.03	3
S5	0.05	5
S6	0.16	8
S7	0.09	9
S8	0.13	13
합계	0.52	40

			
손상현황	• S3-G6 인양홀 주변 콘크리트 파손	손상현황	• S5-G2 인양홀 주변 콘크리트 파손
원 인	• 시공미흡 등	원 인	• 시공미흡 등
조치방안	• 단면보수	조치방안	• 단면보수
			
손상현황	• S5-G6 인양홀 주변 콘크리트 파손	손상현황	• 거더 S6-G6 콘크리트 파손
원 인	• 시공미흡 등	원 인	• 단부 응력 집중 등
조치방안	• 단면보수	조치방안	• 단면보수
			
손상현황	• S8-G1 인양홀 주변 콘크리트 파손	손상현황	• S8-G4 인양홀 주변 콘크리트 파손
원 인	• 시공미흡 등	원 인	• 시공미흡 등
조치방안	• 단면보수	조치방안	• 단면보수

【사진 35.3.5】 거더 손상현황

3) 기 점검 결과 비교

- 전회 점검과 비교결과, 기존손상인 콘크리트 파손 등의 손상이 확인되었고, 금회 점검에서 신규손상으로 콘크리트 파손 등의 손상이 추가로 조사되었다.

【표 35.3.4】 거더 기 점검 결과 비교

구분	손상 내용	단위	2023년 정밀안전점검		2025년 정밀안전점검		증,감 (▲, ▼)	비고
			물량	개소	물량	개소		
거더	파손	m ²	0.49	42	0.52	40	▲ 0.04	신규손상

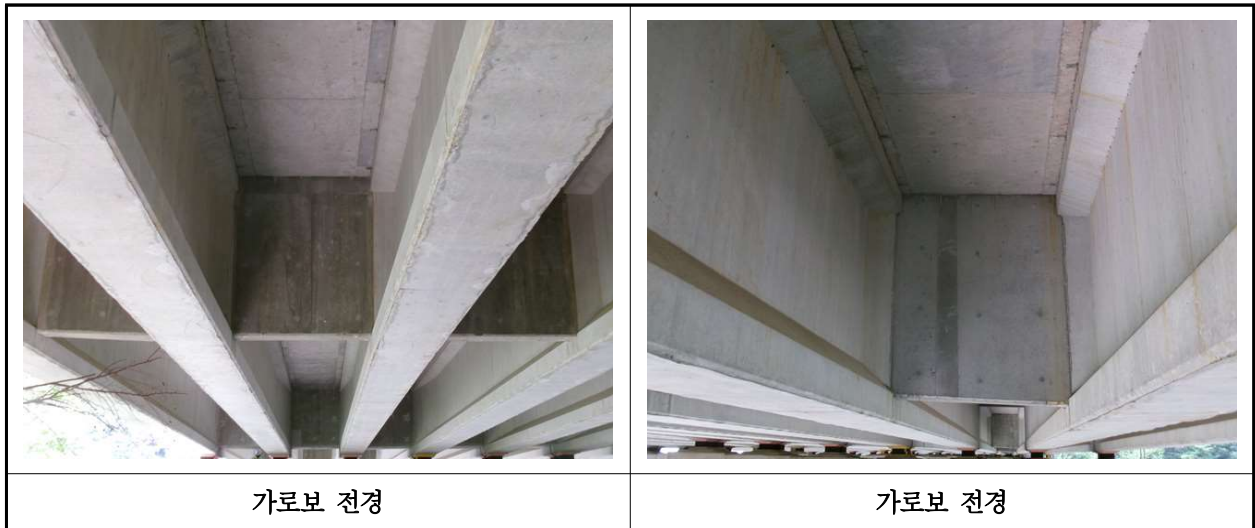
4) 검토의견

- 거더에서 조사된 인양홀 주변 콘크리트 파손, 파손의 경우, 시공시 부주의, 시공초기 다짐불량, 거푸집 조기 탈거 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 판단되며, 손상의 진전방지 및 내구성 확보차원의 단면보수 등의 적절한 보수가 필요할 것으로 사료된다.

다. 가로보(2차부재)

1) 부재의 개요

- 공용기간 중 주거더의 횡변형 방지와 하중 횡분배 역할을 하는 가로보는 철근콘크리트로 설치되어 있다.
- 가로보에 대한 현장조사는 도보 및 굴절작업차, 드론으로 근접조사를 실시하였다.



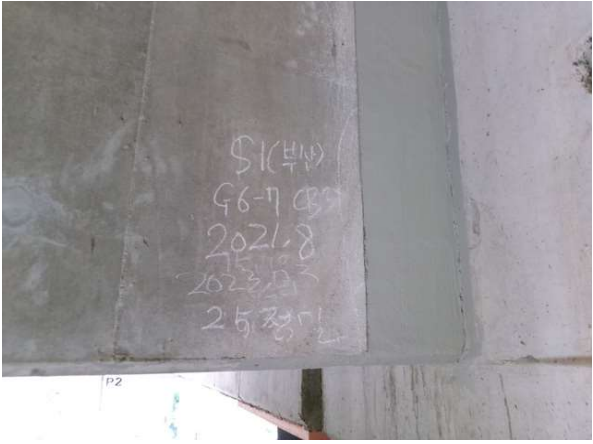
【사진 35.3.6】 가로보 전경

2) 현장조사 결과

- 가로보에 대한 현장조사 결과, 균열(0.3mm미만), 재료분리 등의 손상이 발생한 것으로 조사되었다.

【표 35.3.5】 가로보 현장조사 결과

구분	균열(0.3mm미만) (m/개소)		보수부박리, 박리 (㎡/개소)		충분리 (㎡/개소)		재료분리 (㎡/개소)	
S1	—	—	0.18	1	—	—	—	—
S2	0.50	1	—	—	—	—	—	—
S3	—	—	0.16	1	0.30	1	—	—
S4	—	—	—	—	0.53	4	—	—
S5	—	—	—	—	0.64	4	0.45	1
S6	—	—	—	—	0.15	1	—	—
S7	—	—	—	—	—	—	—	—
S8	—	—	—	—	—	—	—	—
합계	0.50	1	0.34	2	1.62	10	0.45	1

			
손상현황	• 가로보 S1 보수부 박리	손상현황	• 가로보 S2 균열(0.3mm미만)
원 인	• 보수미흡, 온도변화 및 건조수축 등	원 인	• 거푸집 조기탈거, 건조수축 등
조치방안	• 표면처리	조치방안	• 표면처리
			
손상현황	• 가로보 S3 층분리	손상현황	• 가로보 S4 층분리
원 인	• 시공초기 다짐부족, 거푸집 조기탈거 등	원 인	• 시공초기 다짐부족, 거푸집 조기탈거 등
조치방안	• 단면보수	조치방안	• 단면보수
			
손상현황	• 가로보 S5 재료분리	손상현황	• 가로보 S6 층분리
원 인	• 시공초기 다짐불량	원 인	• 시공초기 다짐부족, 거푸집 조기탈거 등
조치방안	• 단면보수	조치방안	• 단면보수

【사진 35.3.7】 가로보 손상현황

3) 기 점검 결과 비교

- 전회 점검과 비교결과, 기존손상인 보수부 박리 및 박락, 들뜸에 대한 보수가 확인되었으며, 금회 점검에서 신규손상으로 균열(0.3mm미만), 층분리, 재료분리 등의 손상이 추가로 조사되었다.

【표 35.3.6】 가로보 기 점검 결과 비교

구분	손상 내용	단위	2023년 정밀안전점검		2025년 정밀안전점검		증,감 (▲, ▼)	비고
			물량	개소	물량	개소		
가로보	보수부 박리, 박리	m ²	0.68	5	0.34	2	▼ 0.34	보수실시
	균열(0.3mm미만)	m	—	—	0.50	1	▲ 0.50	신규손상
	보수부 박락	m ²	0.09	1	—	—	▼ 0.09	보수실시
	들뜸	m ²	0.80	6	—	—	▼ 0.80	보수실시
	층분리	m ²	—	—	1.62	10	▲ 1.62	신규손상
	재료분리	m ²	—	—	0.45	1	▲ 0.45	신규손상

4) 검토의견

- 가로보에서 조사된 균열(0.3mm미만)의 경우 거푸집 조기탈거, 건조수축 등에 의한 손상으로 판단되며, 구조적인 손상은 아니나 내구성 확보 차원의 표면처리 등 적절한 보수가 필요할 것으로 사료된다.
- 조사된 보수부 박리, 박리, 층분리의 경우 온도변화, 건조수축 등에 의한 손상으로 판단되며, 구조적인 손상은 아니나 내구성 확보 차원의 단면보수 등 적절한 보수가 필요할 것으로 사료된다.
- 조사된 재료분리의 경우 시공초기 다짐미흡, 거푸집 조기탈거 등에 의한 손상으로 판단되며, 구조적인 손상은 아니나 내구성 확보 차원의 단면보수 등 적절한 보수가 필요할 것으로 사료된다.

라. 교대

1) 부재의 개요

- 공용기간 중 상부구조의 하중을 지반으로 전달하며, 교량 전체 구조의 안전성을 위해 중요한 역할을 수행하는 교대 A1은 역T형, Mass Concrete기초, A2는 역T형, 교각은 강관파일기초로 시공되어있다.
- 교대에 대한 현장조사는 도보 및 굴절작업차, 드론으로 근접조사를 실시하였다.



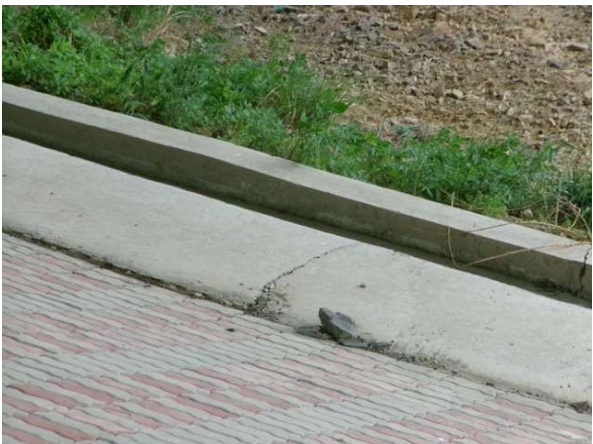
【사진 35.3.8】 교대 전경

2) 현장조사 결과

- 교대 A1, A2에 대한 현장조사 결과, 균열(0.3mm미만, 이상), 망상균열, 표면오염, 법면보호블럭 침하, 법면보호콘크리트 균열 등의 손상이 조사되었다.

【표 35.3.7】 교대 현장조사 결과

구분	균열(0.3mm미만) (m/개소)		균열(0.3mm이상) (m/개소)		망상균열 (m/개소)		표면오염 (m/개소)		법면보호블럭 침하 (m/개소)		법면보호콘크리트 균열 (m/개소)	
A1	5.20	5	0.50	1	—	—	6.25	5	—	—	—	—
A2	4.40	4	—	—	4.12	2	1.25	1	15.00	1	2.30	4
합계	9.60	9	0.50	1	4.12	2	7.50	6	15.00	1	2.30	4

			
손상현황	• 교대 A1 균열(0.3mm미만)	손상현황	• 교대 A1 표면오염
원 인	• 건조수축, 거푸집 조기탈거 등	원 인	• 신축이음 하부 우수유입 등
조치방안	• 표면처리	조치방안	• 주의관찰
			
손상현황	• 교대 A1 균열(0.3mm미만)	손상현황	• 교대 A2 망상균열
원 인	• 건조수축, 거푸집 조기탈거 등	원 인	• 건조수축, 거푸집 조기탈거 등
조치방안	• 표면처리	조치방안	• 표면처리
			
손상현황	• 교대 A2 법면보호콘크리트 균열	손상현황	• 교대 A2 법면보호블럭 침하
원 인	• 신축이음 하부 우수유입	원 인	• 신축이음 하부 우수유입
조치방안	• 주의관찰	조치방안	• 주의관찰

【사진 35.3.9】 교대 손상현황

3) 기 점검 결과 비교

- 전회 점검과 비교결과, 기존손상인 균열(0.3mm미만,이상), 망상균열, 표면오염, 법면보호블럭침하, 법면보호콘크리트 균열 등의 손상이 확인되었고, 금회 점검에서 신규손상은 조사되지 않았으며, 폐콘크리트 퇴적, 보수부 들뜸 손상에 대한 보수가 실시되었다.

【표 35.3.8】 교대 기 점검 결과 비교

구분	손상 내용	단위	2023년 정밀안전점검		2025년 정밀안전점검		증,감 (▲, ▼)	비고
			물량	개소	물량	개소		
교대	균열(0.3mm미만)	m	11.00	10	9.60	9	▼ 1.40	표기오류
	균열(0.3mm이상)	m	—	—	0.50	1	▲ 0.50	표기오류
	망상균열	m ²	4.12	2	4.12	2	— —	변동없음
	표면오염	m ²	7.50	6	7.50	6	— —	변동없음
	폐콘크리트 퇴적	m ²	1.00	1	—	—	▼ 1.00	보수실시
	보수부 들뜸	m ²	0.70	2	—	—	▼ 1.20	보수실시
	법면보호블럭 침하	m ²	15.00	1	15.00	1	— —	변동없음
	법면보호콘크리트 균열	m ²	3.00	3	2.30	4	▼ 0.70	표기오류

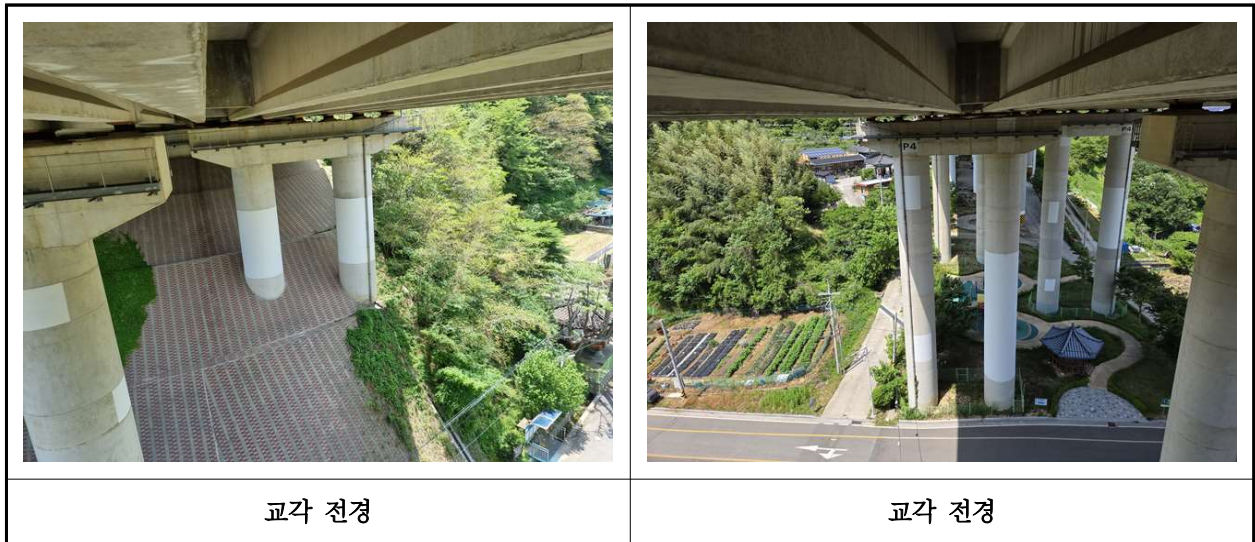
4) 검토의견

- 교대에서 조사된 균열(0.3mm이상)의 경우 거푸집 조기탈거, 건조수축, 온도변화, 손상부 우수 유입 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 판단되며, 구조적인 영향을 미치는 손상은 아니나 손상의 진전방지 및 내구성 확보차원의 주입보수 등의 적절한 보수가 필요할 것으로 사료된다.
- 교대에서 조사된 균열(0.3mm미만), 망상균열의 경우 거푸집 조기탈거, 건조수축, 온도변화, 손상부 우수유입 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 판단되며, 구조적인 영향을 미치는 손상은 아니나 손상의 진전방지 및 내구성 확보차원의 표면처리 등의 적절한 보수가 필요할 것으로 사료된다.
- 교대에서 조사된 법면보호블럭 침하, 법면보호콘크리트 균열, 표면오염의 경우 거푸집 조기탈거, 건조수축, 온도변화, 손상부 우수유입 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 판단되며, 주의 관찰 후 손상의 진전 시 적절한 보수를 실시하는 것이 필요할 것으로 사료된다.

마. 교각

1) 부재의 개요

- 공용기간 중 상부구조의 하중을 지반으로 전달하며, 교량 전체 구조의 안전성을 위해 중요한 역할을 수행하는 교각은 π 형 구조형식으로 구성되어 있으며, 기초는 직접기초로 시공되었다.
- 교각에 대한 현장조사는 도보 및 굴절작업차, 드론으로 근접조사를 실시하였다.



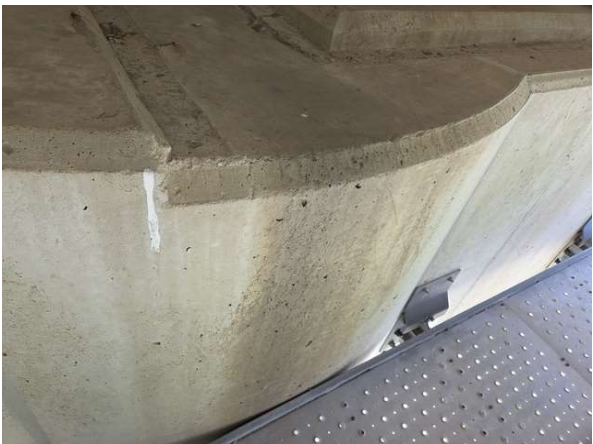
【사진 35.3.10】 교각 전경

2) 현장조사 결과

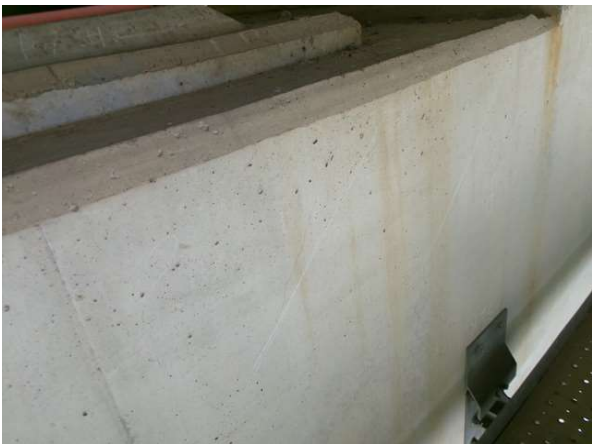
- 교각에 대한 현장조사 결과, 균열(0.3mm미만), 망상균열, 파손, 표면오염, 폐콘크리트 퇴적 등의 손상이 조사되었다.

【표 35.3.9】 교각 현장조사 결과

구분	균열(0.3mm미만) (m/개소)		망상균열 (m/개소)		파손(m/개소)		표면오염 (m/개소)		폐콘크리트 퇴적 (m/개소)	
P1	2.00	1	64.00	2	—	—	—	—	—	—
P2	2.10	3	25.50	6	—	—	—	—	—	—
P3	5.60	5	16.00	2	—	—	74.25	4	—	—
P4	5.30	3	33.00	5	—	—	—	—	—	—
P5	0.80	1	12.00	2	—	—	11.47	4	3.60	1
P6	5.90	3	—	—	—	—	—	—	—	—
P7	4.40	6	—	—	0.03	3	—	—	—	—
합계	26.40	22	150.50	17	0.03	3	85.72	8	3.60	1

			
손상현황	• P2 균열(0.3mm미만)	손상현황	• P2 망상균열
원 인	• 건조수축, 거푸집 조기탈거 등	원 인	• 건조수축, 거푸집 조기탈거 등
조치방안	• 표면처리	조치방안	• 표면처리
			
손상현황	• P3 균열(0.3mm미만)	손상현황	• P3 균열(0.3mm미만)
원 인	• 건조수축, 거푸집 조기탈거 등	원 인	• 건조수축, 거푸집 조기탈거 등
조치방안	• 표면처리	조치방안	• 표면처리
			
손상현황	• P3 표면오염	손상현황	• P2 균열(0.3mm미만)
원 인	• 신축이음 하부 우수유입 등	원 인	• 건조수축, 거푸집 조기탈거 등
조치방안	• 주의관찰	조치방안	• 표면처리

【사진 35.3.11】 교각 손상현황

			
손상현황	• P5 망상균열	손상현황	• P5 표면오염
원 인	• 건조수축, 거푸집 조기탈거 등	원 인	• 신축이음 하부 우수유입 등
조치방안	• 표면처리	조치방안	• 주의관찰
			
손상현황	• P5 균열(0.3mm미만)	손상현황	• P5 균열(0.3mm미만)
원 인	• 건조수축, 거푸집 조기탈거 등	원 인	• 건조수축, 거푸집 조기탈거 등
조치방안	• 표면처리	조치방안	• 표면처리
			
손상현황	• P7 균열(0.3mm미만)	손상현황	• P7 균열(0.3mm미만)
원 인	• 건조수축, 거푸집 조기탈거 등	원 인	• 건조수축, 거푸집 조기탈거 등
조치방안	• 표면처리	조치방안	• 표면처리

【사진 35.3.11】 교각 손상현황(계속)

3) 기 점검 결과 비교

- 전회 점검과 비교결과, 기존손상인 균열(0.3mm미만), 망상균열, 파손, 표면오염, 폐콘크리트 퇴적 등의 손상이 확인되었고, 금회 점검에서 신규손상으로 균열(0.3mm미만), 망상균열 등의 손상이 추가로 조사되었다.

【표 35.3.10】 교각 기 점검 결과 비교

구분	손상 내용	단위	2023년 정밀안전점검		2025년 정밀안전점검		증,감 (▲, ▼)	비고
			물량	개소	물량	개소		
교각	균열(0.3mm미만)	m	25.50	21	26.40	22	▲ 0.9	신규손상
	망상균열	m ²	149.50	16	150.50	17	▲ 1.00	신규손상
	파손	m ²	0.03	3	0.03	3	— —	변동없음
	표면오염	m ²	86.92	9	85.72	8	— —	표기오류
	폐콘크리트 퇴적	m ²	3.60	1	3.60	1	— —	변동없음

4) 검토의견

- 교각에서 조사된 균열(0.3mm미만), 망상균열의 경우 건조수축, 온도변화, 거푸집 조기탈거, 공용기간 증가에 따른 외기 노출 등의 복합적인 원인에 의한 손상으로 시설물에 영향을 미치는 구조적인 손상은 아닌 것으로 판단되며, 내구성 확보 차원의 표면처리 등의 적절한 보수를 실시하는 것이 바람직하다.
- 조사된 파손의 경우 외부충격, 시공초기 다짐미흡 및 손상부 우수유입 등 복합적인 원인으로 인한 손상으로 구조적인 영향을 미치는 손상은 아니나 내구성 확보 차원의 단면보수 등의 적절한 보수를 실시하는 것이 바람직할 것으로 사료된다.
- 조사된 폐콘크리트 퇴적, 표면오염의 경우 시공미흡, 신축이음부 누수에 의한 손상으로 주기적인 점검을 통한 유지관리를 실시하는 것이 바람직할 것으로 사료된다.

바. 기초

1) 부재의 개요

- 원리2교(부산)의 기초는 교대 A1,2 Mass Concrete기초, 강관파일기초, 교각 P1~7 직접기초로 시공되어 있으며, 현재 매립되어 있는 상태로 현장조사는 불가하다.

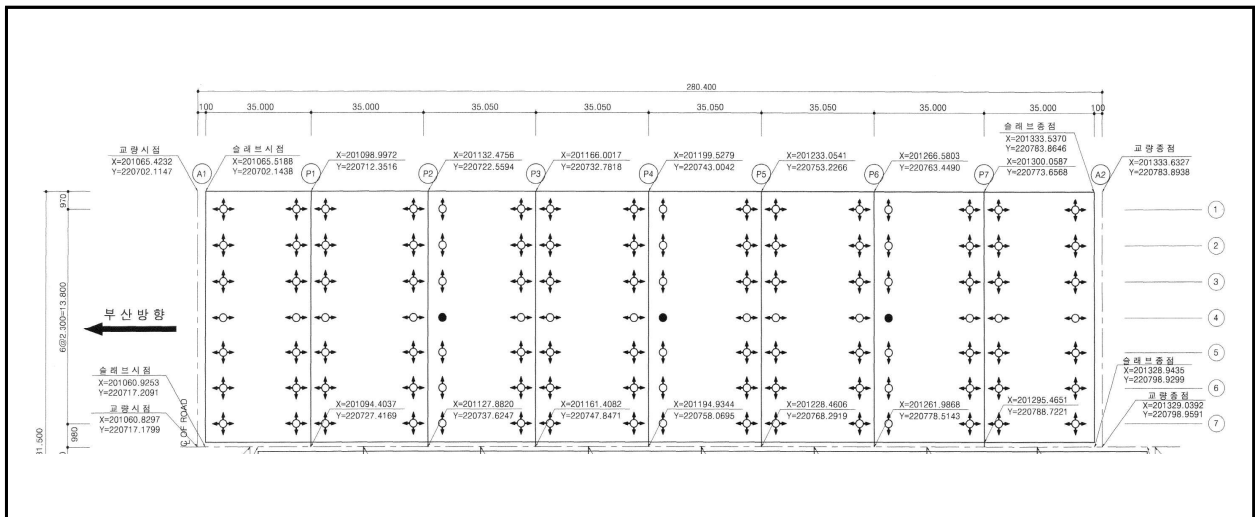


【사진 35.3.12】 기초 전경

사. 교량받침

1) 부재의 개요

- 공용중 상부구조에서 발생한 하중을 하부구조로 전달하고 상부구조의 신축 및 회전에 능동적으로 대응하는 교량받침은 상·하부구조 접속부에 있는 교량 부속물로서 교량의 구조 중 기계적 요소가 가장 강하며, 하중의 전달과 완충의 기능을 갖고 있어 하중전달을 위해 견고하게 연결되어야 한다.
- 본 교량의 교량받침은 탄성받침으로 교대 A1, A2에 각 7개소, 교각 P1~7에 각 14개소 총 112개소가 설치되어있다.
- 교량받침 상세현황 사진은 부록 ‘현장조사 및 외관조사 사진첩’에 수록하였다.
- 교량받침에 대한 현장조사는 도보 및 굴절작업차로 근접조사를 실시하였다.



【그림 35.3.1】 교량받침 배치도



【사진 35.3.13】 교량받침 전경

2) 현장조사 결과

- 교량받침에 대한 현장조사 결과, 탄성패드 밀림, 받침콘크리트 균열(0.3mm미만), 받침콘크리트 들뜸, 몰탈균열(0.3mm미만), 몰탈 망상균열, 스토퍼 밀착, 스토퍼 도장박리, plate 부식, 도장박리 등의 손상이 조사되었다.

【표 35.3.11】 교량받침 현장조사 결과

구분	탄성패드 밀림 (개소/개소)		받침콘크리트 균열 (0.3mm미만) (m/개소)		받침콘크리트 들뜸 (㎡/개소)		몰탈균열 (0.3mm미만) (m/개소)		몰탈 망상균열 (㎡/개소)	
A1	—	—	0.20	1	—	—	1.60	9	—	—
P1	—	—	—	—	—	—	—	—	0.12	1
P2	—	—	—	—	—	—	0.30	1	—	—
P3	14.00	14	—	—	—	—	—	—	0.56	5
P4	—	—	—	—	—	—	2.10	16	—	—
P5	5.00	5	0.50	1	0.34	3	0.80	4	—	—
P6	—	—	—	—	—	—	1.30	9	—	—
P7	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
A2	—	—	0.30	3	—	—	—	—	—	—
합계	19.00	19	1.00	5	0.34	3	6.10	39	0.68	6

【표 35.3.11】 교량받침 현장조사 결과(계속)

구분	스토퍼 밀착 (개소/개소)		스토퍼 도장박리 (㎡/개소)		Plate 부식 (개소/개소)		도장박리 (㎡/개소)	
A1	1.00	1	—	—	7.00	7	—	—
P1	1.00	1	—	—	1.00	1	—	—
P2	1.00	1	0.15	1	4.00	4	—	—
P3	1.00	1	—	—	8.00	8	—	—
P4	1.00	1	—	—	4.00	4	—	—
P5	2.00	2	—	—	2.00	2	—	—
P6	—	—	—	—	2.00	2	—	—
P7	—	—	—	—	8.00	8	0.12	2
A2	—	—	—	—	7.00	7	—	—
합계	7.00	7	0.15	1	43.00	43	0.12	2

			
손상현황	• A1-SH2 몰탈균열 (0.3mm미만)	손상현황	• A1-SH6 받침콘크리트균열 (0.3mm미만)
원 인	• 건조수축, 거푸집 조기탈거 등	원 인	• 건조수축, 거푸집 조기탈거 등
조치방안	• 표면처리	조치방안	• 표면처리
			
손상현황	• A2-SH7 Plate 부식	손상현황	• P2-SH7 (A2) 몰탈 망상균열
원 인	• 우수유입, 외기노출, 공용기간 경과 등	원 인	• 건조수축, 거푸집 조기탈거 등
조치방안	• 재도장	조치방안	• 표면처리
			
손상현황	• P2-SH3(A2) 스톱퍼 도장박리	손상현황	• P3-SH6(A2) 탄성패드 밀립
원 인	• 우수유입, 외기노출, 공용기간 경과 등	원 인	• 마찰력부족 및 감소, 시공오차
조치방안	• 재도장	조치방안	• 재설치

【사진 35.3.14】 교량받침 손상현황

			
손상현황	• P4-SH3(A2) 스토퍼 밀착	손상현황	• P5-SH1(A1) 받침콘크리트 들뜸
원 인	• 마찰력부족 및 감소, 시공오차	원 인	• 건조수축, 거푸집 조기탈거 등
조치방안	• 주의관찰	조치방안	• 단면보수
			
손상현황	• P5-SH5(A2) 받침콘크리트 들뜸	손상현황	• P5-SH7(A1) 탄성패드 밀립
원 인	• 건조수축, 거푸집 조기탈거 등	원 인	• 마찰력부족 및 감소, 시공오차
조치방안	• 단면보수	조치방안	• 주의관찰
			
손상현황	• P7-SH3(A1) Plate 부식	손상현황	• A2-SH7 받침콘크리트균열(0.3mm미만)
원 인	• 우수유입, 외기노출, 공용기간 경과 등	원 인	• 건조수축, 거푸집 조기탈거 등
조치방안	• 재도장	조치방안	• 표면처리

【사진 35.3.14】 교량받침 손상현황(계속)

3) 기 점검 결과 비교

- 전회 점검과 비교결과, 기존손상인 탄성패드 밀림, 받침콘크리트 균열(0.3mm미만), 받침콘크리트 들뜸, 몰탈균열(0.3mm미만), 몰탈 망상균열, 스톱퍼 밀착, 스톱퍼 도장박리, Plate 부식 등의 손상이 확인되었고, 금회 점검에서 신규손상으로 몰탈 및 받침콘크리트 균열(0.3mm미만), Plate 부식, 도장박리, 받침콘크리트 들뜸 등이 추가로 조사되었다.

【표 35.3.12】 교량받침 기 점검 결과 비교

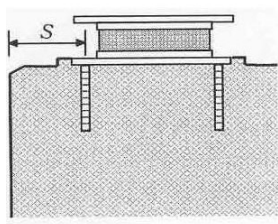
구분	손상 내용	단위	2023년 정밀안전점검		2025년 정밀안전점검		증,감 (▲, ▼)	비고
			물량	개소	물량	개소		
교량 받침	탄성패드 밀림	EA	5.00	5	19.00	19	▲ 14.0 0	표기오류
	받침콘크리트 균열(0.3mm미만)	m	0.80	4	1.00	5	▲ 0.20	신규손상
	받침콘크리트 들뜸	m ²	0.26	3	0.34	3	▲ 0.08	신규손상
	몰탈균열(0.3mm미만)	m	5.40	36	6.10	39	▲ 0.7	신규손상
	몰탈 망상균열	m ²	0.42	4	0.68	6	▲ 0.26	신규손상
	스톱퍼 밀착	EA	7.00	7	7.00	7	—	변동없음
	스톱퍼 도장박리	m ²	—	—	0.15	1	▲ 0.15	신규손상
	Plate 부식	EA	51.00	51	43.00	43	▼ 8.00	일부보수
	도장박리	m ²	—	—	0.12	2	▲ 0.12	신규손상

4) 검토의견

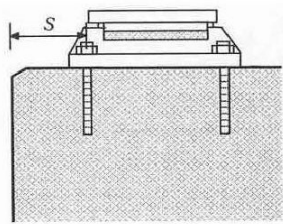
- 교량받침에 조사된 받침콘크리트 및 몰탈 균열(0.3mm미만)의 경우 건조수축 및 거푸집 조기 탈거, 온도변화 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 시설물에 영향을 미치는 구조적인 손상은 아닌 것으로 판단되며, 내구성 확보 차원의 표면처리 등의 보수를 실시하는 것이 바람직하다.
- 조사된 Plate 부식, 도장박리, 스톱퍼 도장박리의 경우 공용기간 증가로 인한 도장미흡부 습기흡착, 신축이음 하부 누수로 인한 우수유입 등에 의한 손상으로 부재의 내구성 확보 차원의 재도장 등 적절한 보수조치를 실시하는 것이 바람직할 것으로 사료된다.
- 조사된 탄성패드 밀림, 스톱퍼 밀착의 경우 시공초기 거더 거치 및 바닥판 타설시 탄성패드 유동, 플레이트-탄성패드 마찰력부족 및 감소, 시공오차 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 금회 점검 시기에 상기 발생한 손상에 의한 교량받침의 기능성을 저해할만한 영향은 없는 것으로 확인되었으며 주기적인 점검을 통한 유지관리를 실시하고 손상의 진전시 적절한 보수를 실시하는 것이 바람직하다고 판단된다.
- 조사된 받침콘크리트 들뜸의 경우, 시공초기 다짐부족, 거푸집 조기 탈거 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 부재의 내구성 확보차원의 단면보수 등 적절한 보수를 실시하는 것이 바람직하다고 판단된다.

5) 연단거리 검토

- 교대 및 교각의 교좌면은 상부구조로부터 집중하중을 받는 부위이고, 지진시에는 큰 수평력이 작용하는 곳이다. 연단거리가 짧으면 고정단에서는 콘크리트 구체 또는 교량받침이 파손될 수 있고, 가동단에서는 최악의 경우 받침이 벗어나 거더가 낙하할 수도 있다.
- 상부구조의 길이에 따라 ‘도로교설계기준(2010, 국토교통부)’에서는 최소값을 규정하고 있다.



(a) 고무받침



(b) 강재받침

- 거더의 경간길이 100m 이하
: $S(\text{mm}) = 200 + 5L$
 - 거더의 경간길이 100m 이상
: $S(\text{mm}) = 300 + 4L$
- 여기서, L은 경간길이(m)

【그림 35.3.2】 도로교설계기준 연단거리 산출방법



【사진 35.3.15】 교량받침장치 연단거리측정

① 연단거리 산출

- 거더 경간길이(L=35.0m) : $200 + 5 \times 35.0 = 375.0(\text{mm})$

【표 35.3.13】연단거리 측정 결과

구 분		계산 연단거리 (mm)	실측 연단거리(mm)							검토 결과
			Sh1	Sh2	Sh3	Sh4	Sh5	Sh6	Sh7	
A1		375.0	480	460	480	480	470	460	460	O.K
P1	A1측	375.0	480	480	480	490	480	490	490	O.K
	A2측	375.0	680	670	650	650	670	670	660	O.K
P2	A1측	375.0	550	550	550	550	550	540	550	O.K
	A2측	375.0	650	630	640	640	630	630	650	O.K
P3	A1측	375.0	450	480	480	470	470	470	470	O.K
	A2측	375.0	500	520	510	510	500	500	500	O.K
P4	A1측	375.0	520	510	530	520	520	510	520	O.K
	A2측	375.0	480	480	480	480	480	490	490	O.K
P5	A1측	375.0	500	500	510	510	520	510	510	O.K
	A2측	375.0	480	480	490	490	500	500	500	O.K
P6	A1측	375.0	500	490	490	500	490	490	490	O.K
	A2측	375.0	500	510	510	520	510	510	510	O.K
P7	A1측	375.0	550	550	530	550	540	540	550	O.K
	A2측	375.0	520	510	520	520	530	520	520	O.K
A2		375.0	480	460	460	460	460	460	460	O.K

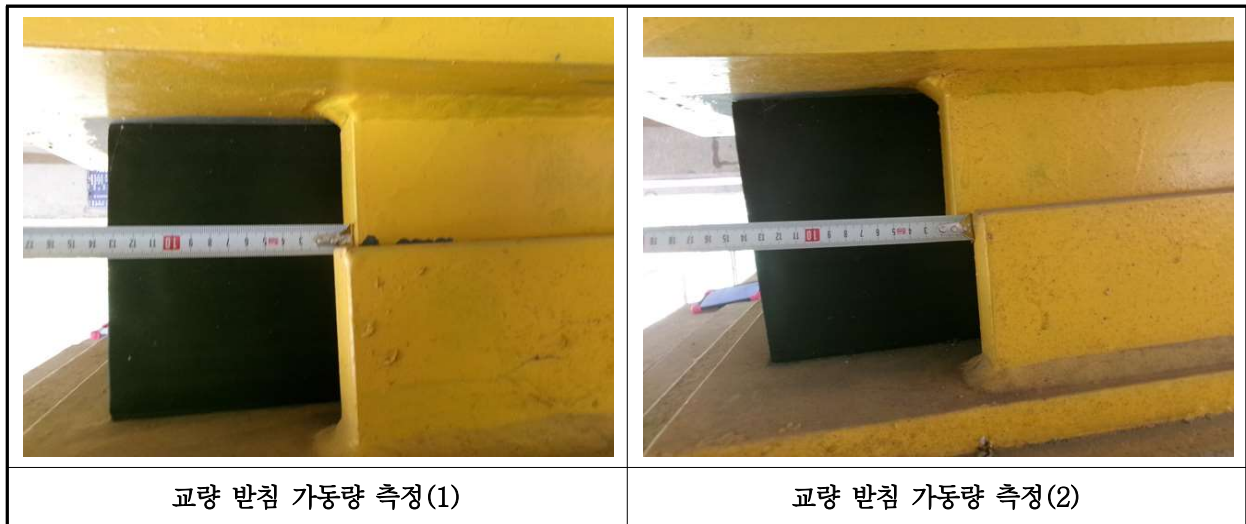
② 연단거리 검토의견

- 연단거리 측정 결과, 전 개소 모두 실측 연단거리가 계산 연단거리를 상회하고 있는 것으로 측정되어 설계기준을 만족하고 있는 것으로 검토되었다.

6) 교량받침 신축거동상태 검토

가동받침은 상부구조의 온도변화, 처짐 콘크리트의 크리프 및 건조수축 등에 의해 생기는 이동량에 대해서 여유를 가져야 한다.

금회 점검에서 교량받침(P3,P5)의 탄성패드 밀림(슬라이딩)이 조사된 받침은 건전한 거동을 하지 않은 것으로 판단하여 온도변화에 의한 여유량 검토에서 제외하고 평가하였다.



【사진 35.3.16】 교량받침 이동량 측정

① 설계기준온도(−5℃ ~ 35℃(보통지방))에 따른 여유량 검토

【표 35.3.14】 교량받침 이동량(설계기준 온도) 산정

구 분	온도변화 (ΔT , °C)		선팽창 계수 (α)	신축거더길이 (L, m)	온도 변화에 의한 이동량(mm)		비고
	동절기	하절기			동절기	하절기	
A1	-20.6	19.4	0.00001	70.00	14.4	13.6	
P1	A1	-20.6	19.4	0.00001	35.00	7.2	6.8
	A2	-20.6	19.4	0.00001	35.00	7.2	6.8
P2	고정단						
P3	A1	-20.6	19.4	0.00001	35.00	7.2	6.8
	A2	-20.6	19.4	0.00001	35.00	7.2	6.8
P4	고정단						
P5	A1	-20.6	19.4	0.00001	35.0	7.2	6.8
	A2	-20.6	19.4	0.00001	35.0	7.2	6.8
P6	고정단						
P7	A1	-20.6	19.4	0.00001	35.00	7.2	6.8
	A2	-20.6	19.4	0.00001	35.00	7.2	6.8
A2	-20.6	19.4	0.00001	70.00	14.4	13.6	
1) 조사당시 온도 : 15.6℃(조사일 : 2025년 04월 21일, 평균온도, 부산)							
2) 검토온도 : -5℃ ~ 35℃(보통지방)							

【표 35.3.15】교량받침 이동량(설계기준 온도) 검토결과

위치		실측 이동량	측정 가동여유량		계산 가동 이동량		허용변위 (mm)	검토결과
			수축	신장	최대수축	최대신장		
A1	SH1	+5	106.5	96.5	14.4	13.6	±101.5	O.K
	SH2	+5	106.5	96.5			±101.5	O.K
	SH3	+5	106.5	96.5			±101.5	O.K
	SH4	+5	106.5	96.5			±101.5	O.K
	SH5	+5	106.5	96.5			±101.5	O.K
	SH6	+5	106.5	96.5			±101.5	O.K
	SH7	+5	106.5	96.5			±101.5	O.K
P1	A1	SH1	+10	111.5	7.2	6.8	±101.5	O.K
		SH2	+10	111.5			±101.5	O.K
		SH3	+10	111.5			±101.5	O.K
		SH4	+10	111.5			±101.5	O.K
		SH5	+10	111.5			±101.5	O.K
		SH6	+10	111.5			±101.5	O.K
		SH7	+10	111.5			±101.5	O.K
	A2	SH1	+10	111.5	7.2	6.8	±101.5	O.K
		SH2	+10	111.5			±101.5	O.K
		SH3	+10	111.5			±101.5	O.K
		SH4	+10	111.5			±101.5	O.K
		SH5	+10	111.5			±101.5	O.K
		SH6	+10	111.5			±101.5	O.K
		SH7	+10	111.5			±101.5	O.K
P2	고정단							
P3	A1	SH1	—	—	—	—	±101.5	패드 밀림
		SH2	—	—			±101.5	패드 밀림
		SH3	—	—			±101.5	패드 밀림
		SH4	—	—			±101.5	패드 밀림
		SH5	—	—			±101.5	패드 밀림
		SH6	—	—			±101.5	패드 밀림
		SH7	—	—			±101.5	패드 밀림
	A2	SH1	—	—	—	—	±101.5	패드 밀림
		SH2	—	—			±101.5	패드 밀림
		SH3	—	—			±101.5	패드 밀림
		SH4	—	—			±101.5	패드 밀림
		SH5	—	—			±101.5	패드 밀림
		SH6	—	—			±101.5	패드 밀림
		SH7	—	—			±101.5	패드 밀림
P4	고정단							
주) 판정 : 최대 받침 이동량 ≤ 실측 받침 가동여유량 ⇒ O.K								

【표 35.3.15】 교량받침 이동량(설계기준 온도) 검토결과(계속)

위치			실측 이동량	측정 가동여유량		계산 가동 이동량		허용변위 (mm)	검토결과
				수축	신장	최대수축	최대신장		
P5	A1	SH1	-10	91.5	111.5	7.2	6.8	±101.5	O.K
		SH2	-10	91.5	111.5			±101.5	O.K
		SH3	-10	91.5	111.5			±101.5	O.K
		SH4	-10	91.5	111.5			±101.5	O.K
		SH5	-10	91.5	111.5			±101.5	O.K
		SH6	-10	91.5	111.5			±101.5	O.K
		SH7	-10	91.5	111.5			±101.5	O.K
	A2	SH1	-10	91.5	111.5	7.2	6.8	±101.5	O.K
		SH2	-10	91.5	111.5			±101.5	O.K
		SH3	-10	91.5	111.5			±101.5	O.K
		SH4	-10	91.5	111.5			±101.5	O.K
		SH5	-10	91.5	111.5			±101.5	O.K
		SH6	-10	91.5	111.5			±101.5	O.K
		SH7	-10	91.5	111.5			±101.5	O.K
P6		고정단							
P7	A1	SH1	-	-	-	7.2	6.8	±101.5	패드 밀림
		SH2	-	-	-			±101.5	패드 밀림
		SH3	-	-	-			±101.5	패드 밀림
		SH4	0	101.5	101.5			±101.5	O.K
		SH5	0	101.5	101.5			±101.5	O.K
		SH6	-	-	-			±101.5	패드 밀림
		SH7	0	101.5	101.5			±101.5	O.K
	A2	SH1	-	-	-	7.2	6.8	±101.5	패드 밀림
		SH2	-25	76.5	126.5			±101.5	O.K
		SH3	-25	76.5	126.5			±101.5	O.K
		SH4	-25	76.5	126.5			±101.5	O.K
		SH5	-25	76.5	126.5			±101.5	O.K
		SH6	-25	76.5	126.5			±101.5	O.K
		SH7	-25	76.5	126.5			±101.5	O.K
A2	SH1	+10	111.5	91.5	14.4	13.6	±101.5	O.K	
	SH2	+10	111.5	91.5			±101.5	O.K	
	SH3	+10	111.5	91.5			±101.5	O.K	
	SH4	+10	111.5	91.5			±101.5	O.K	
	SH5	+10	111.5	91.5			±101.5	O.K	
	SH6	+10	111.5	91.5			±101.5	O.K	
	SH7	+10	111.5	91.5			±101.5	O.K	
주) 판정 : 최대 받침 이동량 ≤ 실측 받침 가동여유량 ⇒ O.K									

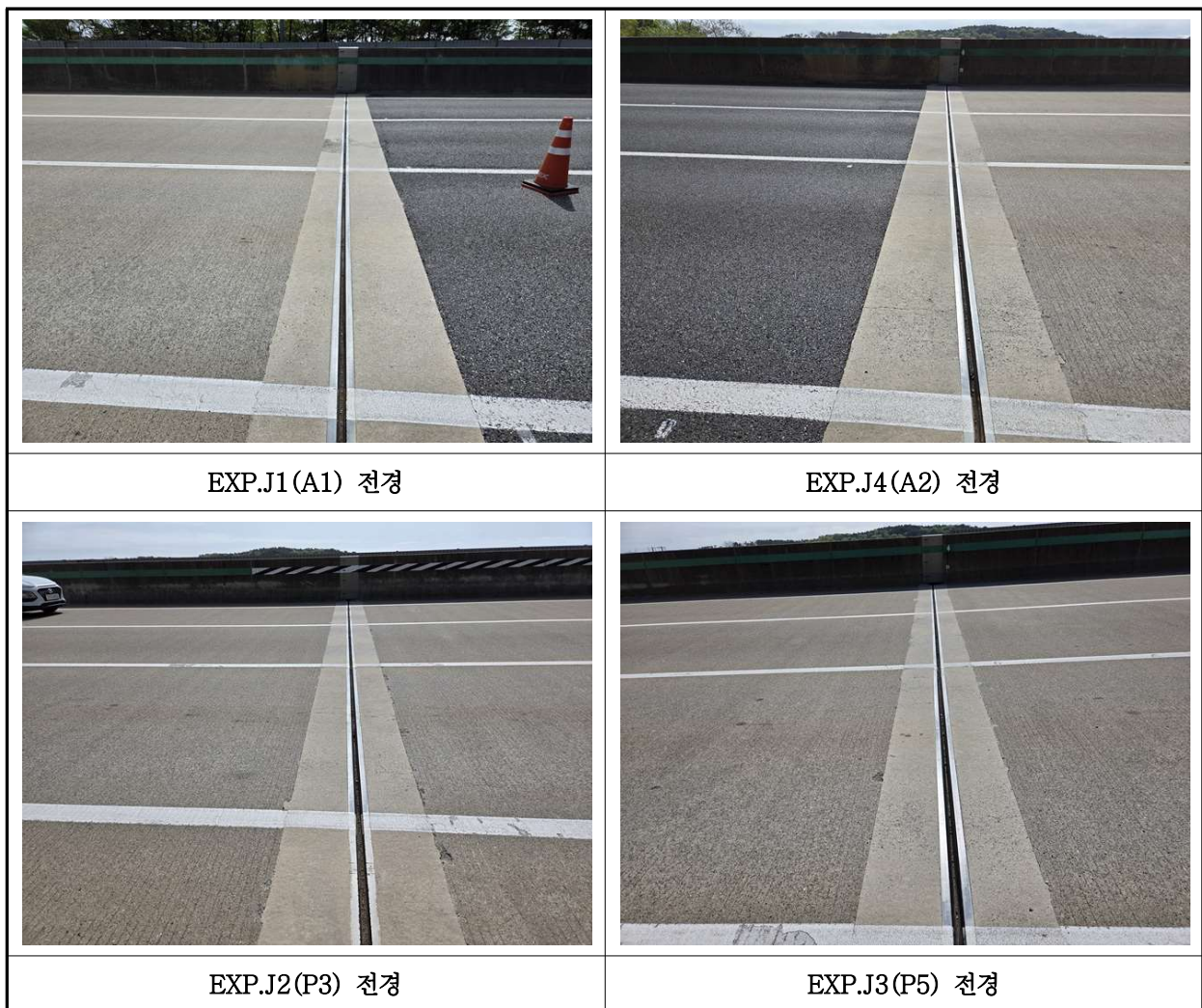
② 교량받침 이동량 검토의견

- 계산여유량과 실측여유량의 비교 · 검토결과 가동여유량이 충분한 것으로 조사되었으며, 교량 받침의 이탈 가능성은 없는 상태로 판단된다.

아. 신축이음장치

1) 부재의 개요

- 대기 온도변화에 의한 교량 상부구조의 수축과 팽창, 콘크리트의 재령에 의한 CREEP, 건조 수축 및 활하중에 의한 이동과 회전등의 변위 및 변형을 원활하게 하여 2차응력을 줄이고 교면의 평탄성을 유지시켜 주는 역할과 교면수와 오물이 교량 하부구조로 흘러들어가는 것을 방지하여 콘크리트가 부식되지 않도록 하는 기능을 수행하는 중요한 부재로서 본 교량에 설치된 신축이음은 Rail Joint(A1, P3, P5, A2)로 시공되어 있다.
- 신축이음장치에 대한 현장조사는 도보를 통한 근접조사를 실시하였다.



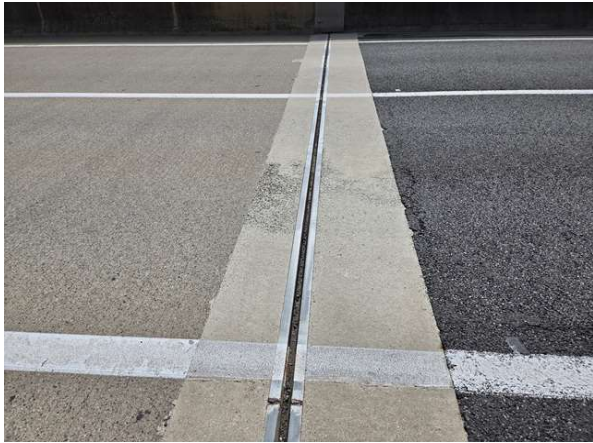
【사진 35.3.17】 신축이음장치 전경

2) 현장조사 결과

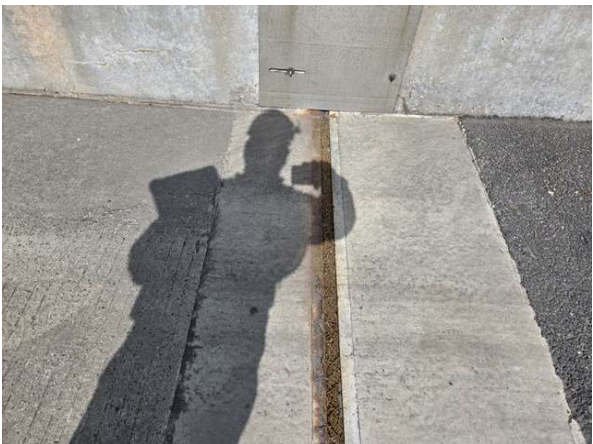
- 신축이음 현장조사 결과, 본체 부식, 후타재 균열, 후타재 망상균열, 후타재 열화, 유간 토사퇴적, 차수판 볼트변형 및 파손 등의 손상이 조사되었다.

【표 35.3.16】 신축이음장치 현장조사 결과

구분	본체 부식 (m/개소)		후타재 균열 (m/개소)		후타재 망상균열 (㎡/개소)		후타재 열화 (㎡/개소)		유간 토사퇴적 (m/개소)		차수판 볼트 변형 및 파손 (개소/개소)	
A1 (EXP J1)	2.50	1	—	—	—	—	1.00	2	3.00	2	—	—
P3 (EXP J2)	2.00	1	—	—	0.50	2	—	—	2.00	2	1.00	1
P5 (EXP J3)	2.00	1	—	—	0.50	2	—	—	2.00	2	2.00	2
A2 (EXP J4)	2.50	1	2.50	5	—	—	—	—	2.00	2	—	—
합계	9.00	4	2.50	1	1.00	4	1.00	2	9.00	8	3.00	3

			
손상현황	• A1 본체 부식(L=2.5m)	손상현황	• A1 표면 열화(0.5m×1.0m)
원 인	• 우수유입, 공용중 열화 등	원 인	• 차량 반복통행, 장기공용 등
조치방안	• 재도장	조치방안	• 주의관찰

【사진 35.3.18】 신축이음 손상현황

			
손상현황	• P3 차수판 볼트파손	손상현황	• P3 후타재 망상균열(0.5m×0.5m)
원 인	• 차량통행, 장기공용 등	원 인	• 건조수축 장기공용 등
조치방안	• 정비	조치방안	• 주의관찰
			
손상현황	• P5 본체 부식(L=2.0m)	손상현황	• P5 유간 토사퇴적(L=1.0m)
원 인	• 우수유입, 공용중 열화 등	원 인	• 차량통행, 장기공용 등
조치방안	• 재도장	조치방안	• 정비
			
손상현황	• A2 유간 토사퇴적(L=1.0m)	손상현황	• A2 후타재 균열(L=0.5m)
원 인	• 차량통행, 장기공용 등	원 인	• 건조수축 장기공용 등
조치방안	• 정비	조치방안	• 주의관찰

【사진 35.3.18】 신축이음 손상현황(계속)

3) 기 점검 결과 비교

- 전회 점검과의 비교결과, 기존손상인 본체부식, 후타재균열, 후타재 망상균열, 후타재 열화, 유간 토사퇴적, 차수판 볼트변형 및 파손 등의 손상이 확인되었으며, 금회 점검에서 본체부식, 후타재 균열, 후타재 망상균열, 후타재 열화 등의 손상이 추가로 조사되었다.

【표 35.3.17】 신축이음 기 점검 결과 비교

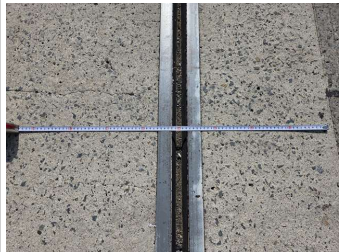
구분	손상 내용	단위	2023년 정밀안전점검		2025년 정밀안전점검		증,감 (▲, ▼)	비고
			물량	개소	물량	개소		
신축이음	본체부식	m	—	—	9.00	4	▲ 9.00	신규손상
	후타재 균열	m	—	—	2.50	1	▲ 2.50	신규손상
	후타재 망상균열	m ²	—	—	1.00	4	▲ 1.00	신규손상
	후타재 열화	m ²	—	—	1.00	2	▲ 1.00	신규손상
	유간 토사퇴적	m	9.00	8	9.00	8	— —	변동없음
	차수판 볼트 변형 및 파손	EA	—	—	3.00	3	▲ 3.00	신규손상

4) 검토의견

- 신축이음에서 조사된 후타재 균열, 망상균열, 열화의 경우 시공시 다짐불량, 차량 통행하중 및 충격 등으로 인한 손상으로 판단되며, 손상의 정도가 차량의 주행성에 영향을 미치는 상태는 아니므로 즉각적인 보수를 실시하기 보다는 주기적인 점검을 통한 유지관리를 실시한 후 손상의 진전시 일괄보수를 실시하는 것이 바람직할 것으로 사료된다.
- 조사된 차수판 볼트 변형 및 파손, 유간 토사퇴적의 경우 공용기간 증가, 차량의 반복통행 진동 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 신축이음장치의 기능성 확보 및 원활한 배수 기능을 위한 정비 등의 보수를 실시하는 것이 바람직하다.
- 조사된 본체부식의 경우 유간 토사퇴적으로 인한 포장부 배수미흡, 공용기간 증가, 열화 등에 의한 손상으로 즉각적인 보수를 실시하기 보다는 주기적인 점검을 통한 유지관리를 실시한 후 손상의 진전시 일괄보수를 실시하는 것이 바람직할 것으로 사료된다.

5) 신축이음 거동상태 검토

① 설계기준온도(-5℃ ~ 35℃(보통지방))에 따른 여유량 검토

구분	계산방법	비고																			
이론 신축량	- 온도변화에 의한 이동량 $\Delta l_t = \Delta T \cdot \alpha \cdot L$ - 여기서, Δl_t : 온도변화에 의한 이동량 ΔT : 온도변화 범위(기상청 자료참조) α (강재): 1.2×10^{-5}, α (콘크리트): 1.0×10^{-5} - L : 신축보의 길이(mm)																				
소요 신축량	- 소요 가동량 산정 - 조사일 : 2025. 05. 19. 기온 적용: 19.0℃ (일평균) ΔT(신장시) : 35.0℃-19.0℃ = 16.0℃ ΔT(수축시) : -5.0℃-(19.0℃) = 24.0℃ Δl_t(최소필요유간) : $\Delta T \times \alpha \times L$ - 형식별 온도변화범위(℃)<table><tr><th colspan="2">교량형식</th><th>보통지방</th><th>한랭지방</th><th>선팽창계수 α (/℃)</th></tr><tr><td rowspan="2">강 교</td><td>상로교</td><td>-10~+40</td><td>-20~+40</td><td>1.2×10^{-5}</td></tr><tr><td>하로교, 강바닥판교</td><td>-10~+50</td><td>-20~+40</td><td>1.2×10^{-5}</td></tr><tr><td colspan="2">RC, PSC교</td><td>-5~+35</td><td>-15~+35</td><td>1.0×10^{-5}</td></tr></table>	교량형식		보통지방	한랭지방	선팽창계수 α (/℃)	강 교	상로교	-10~+40	-20~+40	1.2×10^{-5}	하로교, 강바닥판교	-10~+50	-20~+40	1.2×10^{-5}	RC, PSC교		-5~+35	-15~+35	1.0×10^{-5}	 
교량형식		보통지방	한랭지방	선팽창계수 α (/℃)																	
강 교	상로교	-10~+40	-20~+40	1.2×10^{-5}																	
	하로교, 강바닥판교	-10~+50	-20~+40	1.2×10^{-5}																	
RC, PSC교		-5~+35	-15~+35	1.0×10^{-5}																	

【사진 35.3.19】 신축이음 유간 측정방법

【표 35.3.18】 신축이음 신축이동량 산정

구 분	온도변화 (ΔT , ℃)		선팽창 계수 (α)	신축거더 길이 (L, m)	온도 변화에 의한 이동량(mm)		활하중에 의한 거더의 처짐에 의한 이동량 (mm)	계산 이동량(mm)		비고
	동절기	하절기			동절기	하절기		동절기 (최대 수축시)	하절기 (최대 신장시)	
A1	-24.0	16.0	0.00001	70.00	16.8	11.2	-	16.8	11.2	
P3	-24.0	16.0	0.00001	70.00	16.8	11.2	-	16.8	11.2	
P5	-24.0	16.0	0.00001	70.00	16.8	11.2	-	16.8	11.2	
A2	-24.0	16.0	0.00001	70.00	16.8	11.2	-	16.8	11.2	
1) 조사당시 온도 : 19.0℃(조사일 : 2025년 05월 19일, 평균온도, 울산) 2) 검토온도 : -5℃ ~ 35℃(PSCI거더, 보통지방) 3) 활하중에 의한 거더의 처짐에 의한 이동량 : 신축장 100m이상 교량의 경우 수축시에만 고려(도로설계요령, 2009)										

【표 35.3.19】 신축이음장치 및 바닥판 단부 가동여유량 검토결과

구 분		계산 이동량(mm)		점검당시 실측유간 (mm) ③	허용량 (mm) ④	신축 여유량(mm)		수축 검토 결과	신장 검토 결과
		최대 수축시 ①	최대 신장시 ②			최대 수축시 ④-(①+③)	최대 신장시 (③-②)		
A1	신축이음	16.8	11.2	45.0	100	38.2	33.8	OK	OK
	바닥판	16.8	11.2	100.0	—	—	88.8	—	OK
	거더	16.8	11.2	190.0	—	—	178.8	—	OK
P3	신축이음	16.8	11.2	45.0	100	38.2	33.8	OK	OK
	바닥판	16.8	11.2	120.0	—	—	108.8	—	OK
	거더	16.8	11.2	220.0	—	—	208.8	—	OK
P5	신축이음	16.8	11.2	48.0	100	35.2	36.8	OK	OK
	바닥판	16.8	11.2	129.0	—	—	117.8	—	OK
	거더	16.8	11.2	262.0	—	—	250.8	—	OK
A2	신축이음	16.8	11.2	41.0	100	42.2	29.8	OK	OK
	바닥판	16.8	11.2	89.0	—	—	77.8	—	OK
	거더	16.8	11.2	173.0	—	—	161.8	—	OK
주) 판정 : $0.0\text{mm} \leq \text{신축 여유량} \leq \text{허용량} \Rightarrow \text{O.K}$									

6) 신축거동상태 검토의견

- 신축이음장치에 대한 실측유간은 바닥판, 거더, 신축이음장치 유간에 대하여 수축 및 신장 여유량 검토를 실시하였고, 측정일 온도는 19.0℃ (05월 19일)로써 이때 측정유간은 41.0~262.0mm 범위로 나타나 설계온도에 대한 충분한 여유량을 확보하고 있는 것으로 평가되었다.

자. 교면포장

1) 부재의 개요

- 공용중 바닥판 상면에 위치하여 차량에서 발생하는 진동을 흡수·분산시키고, 외부의 불리한 환경조건에 대해서 바닥판을 보호하는 역할을 하는 교면포장은 L.M.C 포장으로 되어있다.
- 신축이음장치에 대한 현장조사는 도보를 통한 근접조사를 실시하였다.



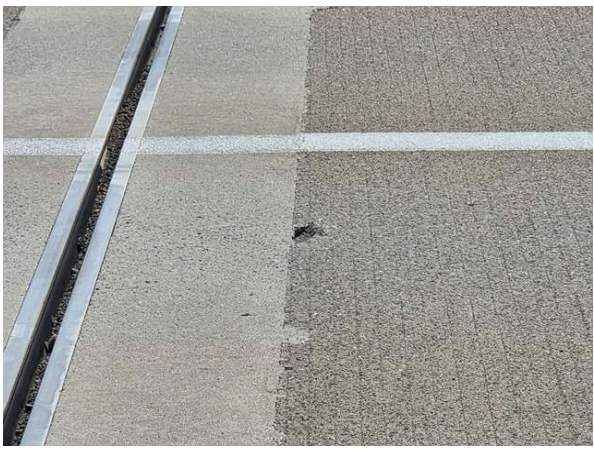
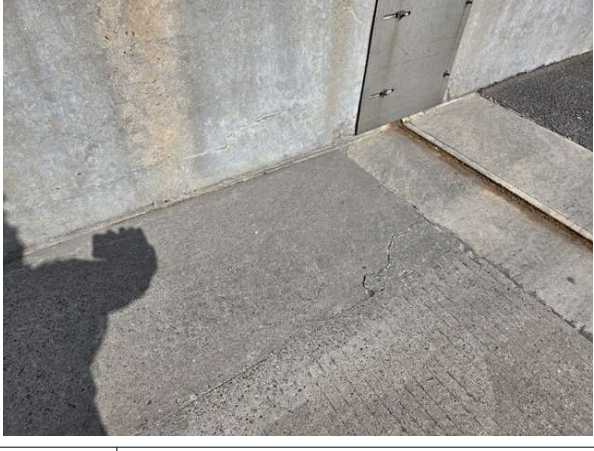
【사진 35.3.20】 교면포장 전경

2) 현장조사 결과

- 교면포장에 대한 현장조사 결과, 포장 망상균열, 포장 파손 등의 손상이 조사되었다.

【표 35.3.20】 교면포장 현장조사 결과

구분	포장 망상균열 (m²/개소)		포장 파손 (m²/개소)		체수 (m³/개소)	
S1	24.50	1	—	—	—	—
S2	27.50	2	—	—	—	—
S3	28.25	2	0.05	3	—	—
S4	24.50	1	—	—	—	—
S5	24.50	1	—	—	—	—
S6	24.50	1	0.02	1	—	—
S7	27.50	2	—	—	—	—
S8	27.50	2	—	—	1.00	1
합계	208.75	12	0.07	4	1.00	1

			
손상현황	• 교면포장 S3 콘크리트 망상균열	손상현황	• 교면포장 S3 포장 파손
원 인	• 건조수축 등	원 인	• 외부 충격 등
조치방안	• 주의관찰	조치방안	• 주의관찰
			
손상현황	• 교면포장 S5 콘크리트 망상균열	손상현황	• 교면포장 S6 포장 파손
원 인	• 건조수축 등	원 인	• 외부 충격 등
조치방안	• 주의관찰	조치방안	• 주의관찰
			
손상현황	• 교면포장 S7 콘크리트 망상균열	손상현황	• 교면포장 S8 체수(현재상태 양호)
원 인	• 건조수축 등	원 인	• 배수불량 등
조치방안	• 주의관찰	조치방안	• 주의관찰

【사진 35.3.21】 교면포장 손상현황

3) 기 점검 결과 비교

- 전회 점검과의 비교결과, 기존손상인 포장 망상균열, 포장 파손 등의 손상이 확인되었으며, 금회 점검에서 신규손상으로 공용기간 증가, 차량통행으로 인한 반복윤하중, 외부충격 등에 의한 포장 파손 등의 손상이 추가로 조사되었다.

【표 35.3.21】 교면포장 기 점검 결과 비교

구분	손상 내용	단위	2023년 정밀안전점검		2025년 정밀안전점검		증,감 (▲, ▼)	비고
			물량	개소	물량	개소		
교면포장	포장 망상균열	m ²	208.75	12	208.75	12	— —	변동없음
	포장 파손	m ²	0.05	3	0.07	4	▲ 0.02	신규손상
	체수	m ²	—	—	1.00	1	▲ 1.00	신규손상

4) 검토의견

- 교면포장에서 조사된 포장파손의 경우 공용중 외부충격, 중차량 반복통행, 공용기간 증가에 의한 손상으로 판단되며, 현재 차량의 주행성에 영향을 미치는 손상이 아니므로 주의관찰 후 손상 진전 시 적절한 보수를 실시하는 것이 바람직 할것으로 사료된다.
- 조사된 포장 망상균열, 체수의 경우 공용기간 증가, 건조수축, 시공미흡, 중차량 반복통행에 의한 윤하중, 동결방지재 살포, 배수구 막힘 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 판단되며, 현재 차량의 주행성에 영향을 미치지 않고, 바닥판하면과 연계된 손상으로의 진전은 없는 상태로 확인되어 즉각적인 보수를 실시하기 보다는 주기적인 점검을 통한 유지관리 후 손상의 진전시 일괄 재포장 등 조치를 실시하는 것이 바람직할 것으로 사료된다.

차. 배수시설

1) 부재의 개요

- 원리2교(부산)의 배수시설은 종단구배 (-)1.1792%, 횡단구배 (-)2.000%로 물흐름에 의거하여 바닥판하면 하부 배수관을 따라 하부로 배수되도록 시공되어있다.
- 배수시설에 대한 현장조사는 도보 및 굴절작업차, 드론을 통한 근접조사를 실시하였다.



【사진 35.3.22】 배수시설 전경

2) 현장조사 결과

- 배수시설에 대한 현장조사 결과, 배수로 균열이 조사되었다.

【표 35.3.22】 배수시설 현장조사 결과

구분	배수로 균열 (m/개소)	
S1	—	—
S2	—	—
S3	—	—
S4	—	—
S5	—	—
S6	—	—
S7	—	—
S8	1.80	4
합계	1.80	4

			
손상현황	• A2 배수로 균열	손상현황	• A1 배수관 길이부족 보수 전경
원 인	• 건조수축, 공용기간 증가 등	원 인	• -
조치방안	• 주의관찰	조치방안	• -
			
손상현황	• S8 배수구 막힘 보수 전경	손상현황	• S4 배수구 상태 양호
원 인	• -	원 인	• -
조치방안	• -	조치방안	• -
			
손상현황	• S2 배수관 상태 양호	손상현황	• S7 배수관 상태 양호
원 인	• -	원 인	• -
조치방안	• -	조치방안	• -

【사진 35.3.23】 배수시설 손상현황

3) 기 점검 결과 비교

- 전회 점검과의 비교결과, 기존손상인 배수로 균열 손상이 확인되었고, 금회 점검에서 신규손상은 조사되지 않았으며, 기존손상인 집수구 막힘, 배수관 길이부족 손상에 대한 보수가 실시되었다.

【표 35.3.23】 배수시설 기 점검 결과 비교

구분	손상 내용	단위	2023년 정밀안전점검		2025년 정밀안전점검		증,감 (▲, ▼)	비고
			물량	개소	물량	개소		
배수시설	집수구 막힘	EA	2.00	2	—	—	▼ 2.00	보수실시
	배수관 길이부족	m	1.00	1	—	—	▼ 1.00	보수실시
	배수로 균열	m	1.80	4	1.80	4	— —	변동없음

4) 검토의견

- 배수시설에서 조사된 배수로 균열의 경우 건조수축 및 공용기간 증가에 의한 손상으로 주기적인 점검을 통한 유지관리를 실시하는 것이 바람직할 것으로 판단된다.

카. 난간 및 연석(방호벽 및 중분대)

1) 부재의 개요

- 차량의 차도이탈 방지, 사고시 완충작용 등의 기능을 하는 방호울타리는 철근콘크리트 구조로 높이 H=1.08m로 시공되어 있으며, 좌측 방호벽 상단에 방음벽이 설치되어있다.
- 난간 및 연석에 대한 현장조사는 도보 및 굴절작업차, 드론을 통한 근접조사를 실시하였다.



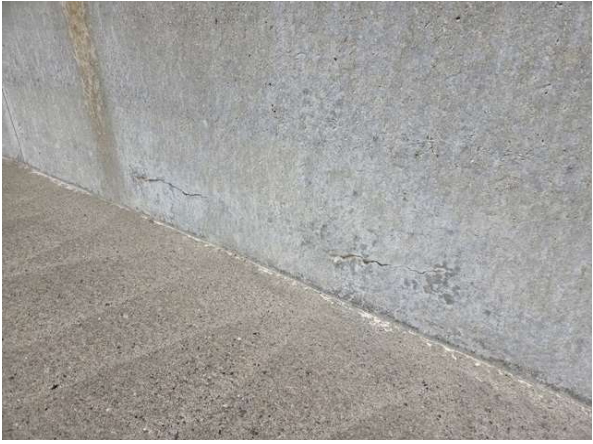
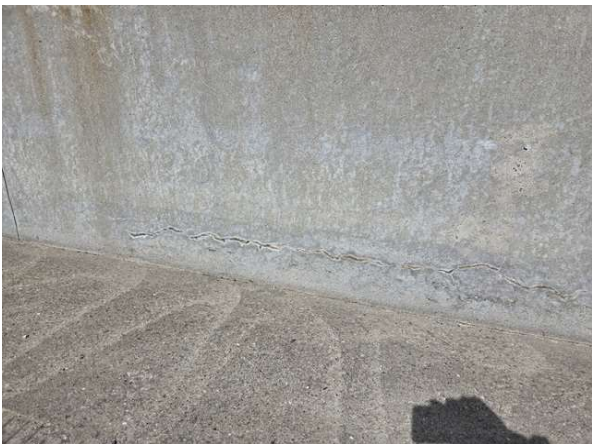
【사진 35.3.24】 방호벽 및 중분대 전경

2) 현장조사 결과

- 방호벽 및 중분대에 대한 현장조사 결과, 균열(0.3mm미만), 긁힘, 표면오염, 체수, 고정대 부식, 방음판 파손 등의 손상이 확인되었다.

【표 35.3.24】 방호벽 및 중분대 현장조사 결과

구분	균열(0.3mm미만) (m/개소)		긁힘 (m²/개소)		표면오염 (m²/개소)		고정대 부식 (m²/개소)		방음판 파손 (m²/개소)	
S1	8.50	15	—	—	2.16	9	3.30	2	—	—
S2	11.20	11	—	—	2.16	9	3.30	1	—	—
S3	12.40	9	—	—	2.16	9	3.30	1	—	—
S4	13.96	16	4.00	1	2.22	10	3.40	1	—	—
S5	15.10	26	—	—	2.16	9	3.40	1	—	—
S6	7.80	9	—	—	2.16	9	3.30	1	—	—
S7	17.70	17	—	—	2.16	9	3.30	1	0.16	2
S8	29.80	24	—	—	2.16	9	3.30	1	—	—
합계	116.46	127	4.00	1	17.34	73	26.60	9	0.16	2

			
손상현황	• S1 방호벽 균열(0.3mm미만)	손상현황	• S2방호벽 표면오염
원 인	• 건조수축, 거푸집 조기탈거 등	원 인	• 공용기간 증가 등
조치방안	• 주의관찰	조치방안	• 주의관찰
			
손상현황	• S4 중분대 긁힘	손상현황	• S5 방음벽 고정대 부식
원 인	• 외부 충격 등	원 인	• 공용기간 증가 등
조치방안	• 주의관찰	조치방안	• 정비
			
손상현황	• S6 방호벽 균열(0.3mm미만)	손상현황	• S7 방음판 파손
원 인	• 건조수축, 거푸집 조기탈거 등	원 인	• 외부충격 등
조치방안	• 주의관찰	조치방안	• 주의관찰

【사진 35.3.25】 방호벽 및 중분대 손상현황

3) 기 점검 결과 비교

- 전회 점검과의 비교결과, 기존손상인 균열(0.3mm미만), 굽힘, 표면오염, 고정대 부식, 방음판 파손 등의 손상이 확인되었고, 금회 점검에서 신규 손상은 조사되지 않았다.

【표 35.3.25】 방호벽 및 중분대 기 점검 결과 비교

구분	손상 내용	단위	2023년 정밀안전점검		2025년 정밀안전점검		증,감 (▲, ▼)	비고
			물량	개소	물량	개소		
방호벽 및 중분대	균열(0.3mm미만)	m	116.46	127	116.46	127	- -	변동없음
	굽힘	m ²	4.00	1	4.00	1	- -	변동없음
	표면오염	m ²	17.34	73	17.34	73	- -	변동없음
	고정대 부식	m ²	26.60	9	26.60	9	- -	변동없음
	방음판 파손	m ²	0.16	2	0.16	2	- -	변동없음

4) 검토의견

- 방호벽에서 조사된 균열(0.3mm미만), 표면오염의 경우 건조수축 및 거푸집 조기 탈거, 온도 변화, 손상부 우수유입, 외기노출, 공용기간 증가 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 시설물에 구조적인 영향을 미치는 손상은 아닌 것으로 판단되며, 주의관찰 후 손상 진전시 보수를 실시하는 것이 바람직하다.
- 조사된 방음판넬 하부 고정대 부식의 경우 공용기간 증가, 열화, 습기흡착 등에 의한 손상으로 손상의 진전시 방음판넬 고정대 파손으로 이어져 견고한 고정이 힘들어 소음발생의 원인이 될 가능성이 농후하므로 정비 등의 보수조치가 바람직할 것으로 사료된다.
- 조사된 방음판넬 파손의 경우 외부충격 등에 의한 손상으로 주의관찰 후 손상 진전 시 보수를 실시하는 것이 바람직할 것으로 사료된다.
- 조사된 굽힘의 경우 외부 충격 등에 의한 손상으로 시설물에 구조적인 영향을 미치는 손상은 아닌 것으로 판단되며, 주의관찰 후 손상 진전 시 보수를 실시하는 것이 바람직하다.

타. 교량 점검시설

1) 부재의 개요

- 원리2교(부산)의 점검통로는 교량 상면 갓길을 이용하여 출입가능하며, A1~2에 철근콘크리트 재질의 점검계단이, P1~7에 강재+알루미늄 재질의 점검통로가 전·배면 2면에 각 브라켓 당 $\phi 19$ Set앵커 6개씩이 설치된 것으로 설계·시공된 것으로 확인 되었다.



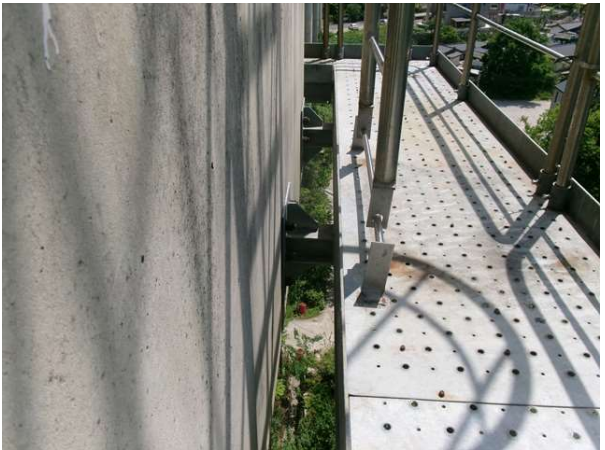
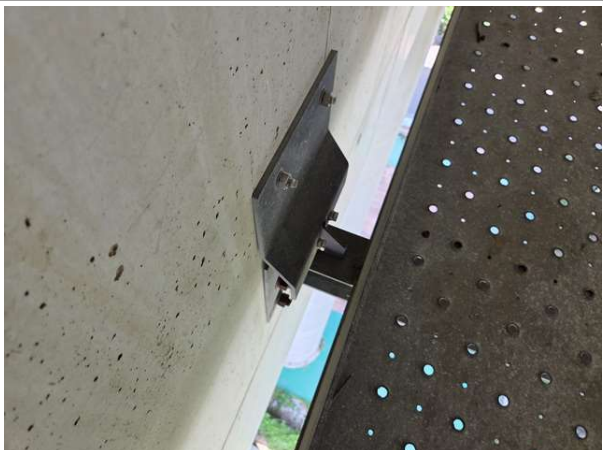
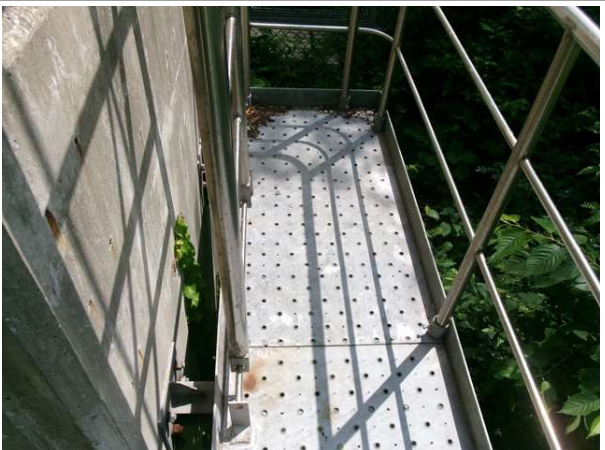
【사진 35.3.26】 교량 점검시설 전경

2) 현장조사 결과

- 교량 점검시설에 대한 현장조사 결과, 볼트부식, 너트풀림 손상이 조사되었으며, 용접상태, 앵커매립 깊이는 양호한 상태로 확인되었다.

【표 35.3.26】 교량 점검시설 현장조사 결과

구분	볼트 부식 (개소/개소)		너트 풀림 (개소/개소)	
A1	24.00	24	—	—
P1	24.00	24	—	—
P2	24.00	24	—	—
P3	24.00	24	—	—
P4	24.00	24	—	—
P5	24.00	24	—	—
P6	24.00	24	1.00	1
P7	24.00	24	—	—
A2	—	—	—	—
합계	168.00	168.00	1.00	1

			
손상현황	• P6 너트 풀림	손상현황	• P6 볼트 부식
원 인	• 시공미흡 등	원 인	• 공용기간 증가 등
조치방안	• 정비	조치방안	• 정비
			
손상현황	• P2 볼트 부식	손상현황	• P6 볼트 부식
원 인	• 공용기간 증가 등	원 인	• 공용기간 증가 등
조치방안	• 정비	조치방안	• 정비
			
손상현황	• P3 브라켓 및 앵커 보강 현황	손상현황	• A1 점검 사다리 양호
원 인	• -	원 인	• -
조치방안	• -	조치방안	• -

【사진 35.3.27】 교량 점검시설 손상현황

			
손상현황	• P2 점검로 볼트 체결 양호	손상현황	• P2 점검 사다리 양호
원 인	• -	원 인	• -
조치방안	• -	조치방안	• -

【사진 35.3.27】 교량 점검시설 손상현황(계속)

3) 기 점검 결과 비교

- 전회 점검과 비교결과, 기존손상인 볼트 부식 손상이 확인되었으며, 금회 점검에서 신규손상으로 너트 풀림 손상이 추가로 조사되었다.

【표 35.3.27】 교량 점검시설 기 점검 결과 비교

구분	손상 내용	단위	2023년 정밀안전점검		2025년 정밀안전점검		증,감 (▲, ▼)	비고
			물량	개소	물량	개소		
교량 점검시설	볼트 부식	EA	168.00	168	168.00	168	▲ 2.00	변동없음
	너트 풀림	EA	-	-	1.00	1	▲ 1.00	신규손상

4) 검토의견

- 교량 점검시설에서 조사된 앵커볼트 부식의 경우 우수 유입 및 공용기간 증가에 의한 손상으로 점검자 및 작업자의 안전을 확보하기 위한 정비 등의 보수를 실시하는 것이 필요하다고 판단된다.
- 조사된 너트 풀림의 경우 시공 불량, 공용기간 증가에 의한 손상으로 점검자 및 작업자의 안전을 확보하기 위한 정비 등의 보수를 실시하는 것이 필요하다고 판단된다.

파. 공중이 이용하는 부위

공중이 이용하는 부위는 추락방지시설, 도로포장, 도로부 신축이음부, 환기구 등의 덮개가 있다.

1) 추락방지시설

공중이 이용하는 부위 중 추락방지시설은 “현장조사 결과 - 방호벽, 교량 점검시설”에 기입된 사항으로 대체하였다.

2) 도로포장

공중이 이용하는 부위 중 도로포장은 “현장조사 결과 - 교면포장”에 기입된 사항으로 대체하였다.

3) 도로부 신축이음부

공중이 이용하는 부위 중 도로부 신축이음부는 “현장조사 결과 - 신축이음장치”에 기입된 사항으로 대체하였다.

4) 환기구 등의 덮개

공중이 이용하는 부위 중 환기구 등의 덮개는 미설치된 상태이다.

하. 교량의 공중이용시설 유해·위험요인(10대) 위험요소 점검결과

1) 개요

- 공중이용시설의 중대시민재해 유발 가능성이 높은 유해·위험요소를 선정하여 집중관리 함으로써 국민의 안전을 도모한다.

【표 35.3.28】 공중이용시설 10대 위험요소

구분	유해·위험요인	비고
낙하물	① 교각 코핑 콘크리트 탈락 ② 중분대 하면 콘크리트 낙하 ③ 배수관 낙하사고 ④ 고드름 낙하사고	
화재	⑤ 주유소 및 충전소 화재사고	
교량접속부 파손	⑥ 신축이음장치 솟음(Blow-up)	
포장불량	⑦ 교면포장 부분보수부 파손	
배수시설 기능저하	⑧ 교량 집수구 막힘(미끄럼·결빙)	
사면붕괴	⑨ 절토사면·옹벽 표면 손상	
콘크리트 열화	⑩ 터널 배수구 뚜껑파손	

2) 외관조사 결과

- 본 과업대상 원리2교(부산)은 달음길, 체육시설을 횡단하는 교량이다.
- 중대시민재해를 유발할 수 있는 위험요소로 낙하물, 교량접속부 파손, 포장불량, 배수시설 기능저하 등 항목이 해당된다.
- 공중이용시설 10대 위험요소 중 교량에 해당하는 항목에 대한 점검결과, 중대시민재해 사고가 우려되는 이상징후는 발견되지 않아 중대한 결함은 없는 것으로 조사되었다.
- 점검일 현재는 중대결함이 없는 비교적 양호한 상태이지만 향후, 소형결함으로도 재해 발생 가능성이 있으므로 유해·위험요인이 있는 취약시설물에 대한 중점관리 및 예방 차원의 주의관찰이 필요하다.

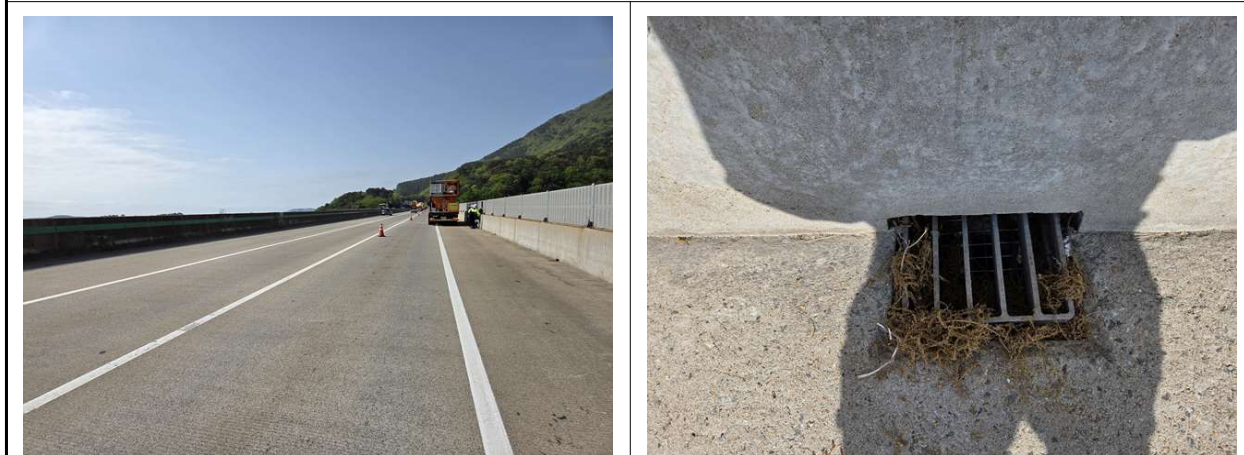
구분	유해·위험요인	점검결과	내용	보수방안	비고
1	교량 교각 코핑 콘크리트 탈락	☐ 유, ☒ 무	이상없음	—	
2	중분대 하면 콘크리트 탈락	☐ 유, ☒ 무	이상없음	—	
3	배수관 낙하사고	☐ 유, ☒ 무	이상없음	—	
4	신축이음장치 솟음(Blow-up)	☐ 유, ☒ 무	이상없음	—	
5	교면포장 부분 보수부 파손	☐ 유, ☒ 무	이상없음	—	
6	교량 집수구 막힘(미끄럼·결빙)	☐ 유, ☒ 무	이상없음	—	



배수관 고정상태 양호



신축이음 상태양호



교면포장 상태양호

교량 집수구 상태양호

【사진 35.3.28】 교량의 공중이용시설 10대 위험요소 손상현황

35.3.3 외관조사 총괄표

【표 35.3.29】 손상내용 총괄표

구분	손상 내용	단위	물량	개소	비고
바닥판하면	망상균열	m ²	0.50	1	
	파손	m ²	0.09	1	
거더	파손	m ²	0.52	40	
가로보	보수부 박리, 박리	m ²	0.34	2	
	균열(0.3mm미만)	m	0.50	1	
	충분리	m ²	1.62	10	
	재료분리	m ²	0.45	1	
교대	균열(0.3mm미만)	m	9.60	9	
	균열(0.3mm이상)	m	0.50	1	
	망상균열	m ²	4.12	2	
	표면오염	m ²	7.50	6	
	법면보호블럭 침하	m ²	15.00	1	
	법면보호콘크리트 균열	m ²	2.30	4	
교각	균열(0.3mm미만)	m	26.40	22	
	망상균열	m ²	150.50	17	
	파손	m ²	0.03	3	
	표면오염	m ²	85.72	8	
	폐콘크리트 퇴적	m ²	3.60	1	
교량받침	탄성패드 밀림	EA	19.00	19	
	받침콘크리트 균열(0.3mm미만)	m	1.00	5	
	받침콘크리트 들뜸	m ²	0.34	3	
	몰탈균열(0.3mm미만)	m	6.10	39	
	몰탈 망상균열	m ²	0.68	6	
	스토퍼 밀착	EA	7.00	7	
	스토퍼 도장박리	m ²	0.15	1	
	Plate 부식	EA	43.00	43	
	도장박리	m ²	0.12	2	

【표 35.3.29】 손상내용 총괄표(계속)

구분	손상 내용	단위	물량	개소	비고
신축이음	본체부식	m	9.00	4	
	후타재 균열	m	2.50	1	
	후타재 망상균열	m ²	1.00	4	
	후타재 열화	m ²	1.00	2	
	유간 토사퇴적	m	9.00	8	
	차수판 볼트 변형 및 파손	EA	3.00	3	
교면포장	포장 망상균열	m ²	208.75	12	
	포장 파손	m ²	0.07	4	
	체수	m ²	1.00	1	
배수시설	배수로 균열	m	1.80	4	
방호벽 및 중분대	균열(0.3mm미만)	m	116.46	127	
	굽힘	m ²	4.00	1	
	표면오염	m ²	17.34	73	
	고정대 부식	m ²	26.60	9	
	방음판 파손	m ²	0.16	2	
교량 점검시설	볼트 부식	EA	168.00	168	
	너트 풀림	EA	1.00	1	

35.3.4 전회차 손상물량 비교

【표 35.3.30】 손상물량 비교표

구분	손상 내용	단위	2023년 정밀안전점검		2025년 정밀안전점검		증,감 (▲, ▼)	비고
			물량	개소	물량	개소		
바닥판 하면	망상균열	m ²	0.50	1	0.50	1	— —	변동없음
	파손	m ²	—	—	0.09	1	▲ 0.03	신규손상
거더	파손	m ²	0.49	42	0.52	40	▲ 0.04	신규손상
가로보	보수부 박리, 박리	m ²	0.68	5	0.34	2	▼ 0.34	보수실시
	균열(0.3mm미만)	m	—	—	0.50	1	▲ 0.50	신규손상
	보수부 박락	m ²	0.09	1	—	—	▼ 0.09	보수실시
	들뜸	m ²	0.80	6	—	—	▼ 0.80	보수실시
	충분리	m ²	—	—	1.62	10	▲ 1.62	신규손상
	재료분리	m ²	—	—	0.45	1	▲ 0.45	신규손상
교대	균열(0.3mm미만)	m	11.00	10	9.60	9	▼ 1.40	표기오류
	균열(0.3mm이상)	m	—	—	0.50	1	▲ 0.50	표기오류
	망상균열	m ²	4.12	2	4.12	2	— —	변동없음
	표면오염	m ²	7.50	6	7.50	6	— —	변동없음
	폐콘크리트 퇴적	m ²	1.00	1	—	—	▼ 1.00	보수실시
	보수부 들뜸	m ²	0.70	2	—	—	▼ 1.20	보수실시
	법면보호블럭 침하	m ²	15.00	1	15.00	1	— —	변동없음
	법면보호콘크리트 균열	m ²	3.00	3	2.30	4	▼ 0.70	표기오류
교각	균열(0.3mm미만)	m	25.50	21	26.40	22	▲ 0.9	신규손상
	망상균열	m ²	149.50	16	150.50	17	▲ 1.00	신규손상
	파손	m ²	0.03	3	0.03	3	— —	변동없음
	표면오염	m ²	86.92	9	85.72	8	— —	표기오류
	폐콘크리트 퇴적	m ²	3.60	1	3.60	1	— —	변동없음
교량받침	탄성패드 밀립	EA	5.00	5	19.00	19	▲ 14.00	표기오류
	받침콘크리트 균열(0.3mm미만)	m	0.80	4	1.00	5	▲ 0.20	신규손상
	받침콘크리트 들뜸	m ²	0.26	3	0.34	3	▲ 0.08	신규손상
	몰탈균열(0.3mm미만)	m	5.40	36	6.10	39	▲ 0.7	신규손상
	몰탈 망상균열	m ²	0.42	4	0.68	6	▲ 0.26	신규손상
	스토퍼 밀착	EA	7.00	7	7.00	7	—	변동없음
	스토퍼 도장박리	m ²	—	—	0.15	1	▲ 0.15	신규손상
	Plate 부식	EA	51.00	51	43.00	43	▼ 8.00	일부보수
	도장박리	m ²	—	—	0.12	2	▲ 0.12	신규손상

【표 35.3.30】 손상물량 비교표(계속)

구분	손상 내용	단위	2023년 정밀안전점검		2025년 정밀안전점검		증,감 (▲, ▼)	비고
			물량	개소	물량	개소		
신축 이음	본체부식	m	—	—	9.00	4	▲ 9.00	신규손상
	후타재 균열	m	—	—	2.50	1	▲ 2.50	신규손상
	후타재 망상균열	m ²	—	—	1.00	4	▲ 1.00	신규손상
	후타재 열화	m ²	—	—	1.00	2	▲ 1.00	신규손상
	유간 토사퇴적	m	9.00	8	9.00	8	— —	변동없음
	차수판 볼트 변형 및 파손	EA	—	—	3.00	3	▲ 3.00	신규손상
교면 포장	포장 망상균열	m ²	208.75	12	208.75	12	— —	변동없음
	포장 파손	m ²	0.05	3	0.07	4	▲ 0.02	신규손상
	채수	m ²	—	—	1.00	1	▲ 1.00	신규손상
배수 시설	집수구 막힘	EA	2.00	2	—	—	▼ 2.00	보수실시
	배수관 길이부족	m	1.00	1	—	—	▼ 1.00	보수실시
	배수로 균열	m	1.80	4	1.80	4	— —	변동없음
방호벽 및 중분대	균열(0.3mm미만)	m	116.46	127	116.46	127	— —	변동없음
	긁힘	m ²	4.00	1	4.00	1	— —	변동없음
	표면오염	m ²	17.34	73	17.34	73	— —	변동없음
	고정대 부식	m ²	26.60	9	26.60	9	— —	변동없음
	방음판 파손	m ²	0.16	2	0.16	2	— —	변동없음
교량 점검 시설	볼트 부식	EA	168.00	168	168.00	168	▲ 2.00	변동없음
	너트 풀림	EA	—	—	1.00	1	▲ 1.00	신규손상

35.4 콘크리트 내구성 조사

콘크리트 내구성조사는 구조물에 열화손상이 이미 현저하게 진행되었을 경우 열화의 정도 및 그 원인 관계를 조사하고 보수·보강 여부를 판정하며, 아직 열화손상이 없거나 경미한 구조물은 내구성조사에 의해서 향후 열화 경향을 예측하고 예방보전을 검토하기 위한 자료를 수집하는 것을 목적으로 한다.

본 과업의 내구성조사는 『시설물의 안전 및 유지관리 실시 세부지침(2024. 12, 국토교통부/국토안전관리원)』에 근거하여 시험방법, 시험빈도 및 평가방법 등을 실시하였다.

35.4.1 조사 현황 및 위치

가. 조사 현황

본 과업에서 콘크리트 내구성조사를 위해 콘크리트 강도시험(반발경도시험), 탄산화깊이 측정 등을 실시하였으며, 각 부재별 콘크리트 비파괴시험 현황은 다음과 같다.

【표 35.4.1】 콘크리트 비파괴시험 현황

항 목	기준수량		수 량(개소)				비 고
	상부구조	하부구조	기준		실시		
			상부	하부	상부	하부	
반발경도 시 험	• 50m 마다	• 50m 마다	6	6	6	6	
탄산화 깊이 측정	• 5경간 이내: 2~3개소 ¹⁾ • 5경간 이상: 3~6개소 ²⁾		2	1	2	2	

주1) 교량 상부구조에서 최소 1개소 이상 실시

주2) 교량 상부구조에서 최소 2개소 이상 실시

나. 콘크리트 내구성시험 위치 선정사유

대상 구조물에 대한 재료시험은 도보로 접근이 가능한 위치를 우선적으로 실시하였으며, 도보로 접근이 가능하지 못한 부위는 고소점검차 등을 이용하여 접근 후 시험을 실시하였다. 콘크리트 강도시험은 외관상 양호한 부위와 건전부와의 비교·검토를 위하여 불량한 부위를 선정하여 실시하였다. 기존에 실시한 부위는 주변 및 미실시한 부재를 중심으로 실시하여 차후 점검 및 진단 비교·평가를 목적으로 하였다.

35.4.2 시험결과 및 분석

가. 콘크리트 강도시험

콘크리트 비파괴강도시험은 상·하부구조에서 반발경도시험(총 12개소)을 실시하였으며, 측정결과를 표준편차와 변동계수가 적은 값으로 콘크리트 비파괴강도를 추정하는데 이용하였다.



【사진 35.4.2】 반발경도시험 현장사진

1) 비파괴강도 시험결과

【표 35.4.2】 상부구조 콘크리트 비파괴강도 시험결과(바닥판)

시험위치			반발경도법(MPa)			재령계수	설계기준 강도 (MPa)	비고
			반발경도 (R_o)	일본재료 학회	일본건축 학회			
상부 구조	S1	바닥판	55.3	32.9	31.1	0.63	27.0	건전부
	S2	바닥판	55.2	32.8	31.1			건전부
	S3	바닥판	54.9	32.6	30.9			건전부
	S4	바닥판	55.1	32.7	31.0			건전부
	S5	바닥판	57.1	34.3	31.9			건전부
	S7	바닥판	57.6	34.7	32.1			건전부
평균			—	33.3	31.4			
표준편차			—	0.92	0.51			
변동계수			—	0.028	0.016			
최대값			—	34.7	32.1			
최소값			—	32.6	30.9			

【표 35.4.3】 하부구조 콘크리트 비파괴강도 시험결과(교대)

시험위치			반발경도법(MPa)			재령계수	설계기준 강도 (MPa)	비고
			반발경도 (R_o)	일본재료 학회	일본건축 학회			
하부 구조	A1	교대	44.4	24.1	26.2	0.63	24.0	건전부
	A2	교대	44.1	23.9	26.1			건전부
평균			—	24.0	26.2	—	—	
표준편차			—	0.14	0.07	—	—	
변동계수			—	0.006	0.003	—	—	
최대값			—	24.1	26.2	—	—	
최소값			—	23.9	26.1	—	—	

【표 35.4.4】 하부구조 콘크리트 비파괴강도 시험결과(교각)

시험위치			반발경도법(MPa)			재령계수	설계기준 강도 (MPa)	비고
			반발경도 (R_o)	일본재료 학회	일본건축 학회			
하부 구조	P1	교각	43.6	23.5	25.8	0.63	24.0	건전부
	P3	교각	43.3	23.3	25.7			비건전부
	P5	교각	44.3	24.1	26.1			건전부
	P7	교각	44.5	24.3	26.2			건전부
평균			—	23.8	26.0	—	—	
표준편차			—	0.48	0.24	—	—	
변동계수			—	0.020	0.009	—	—	
최대값			—	24.3	26.2	—	—	
최소값			—	23.3	25.7	—	—	

【표 35.4.5】 비파괴강도 시험결과 분석

시험위치	압축강도(MPa) 추정		설계기준강도 (MPa)	평균 추정강도 (MPa)	강도비교 (%)	비고
	일본건축학회					
바닥판	30.9	~ 32.1	27.0	31.4	114.4 ~ 118.9	
교대	26.1	~ 26.2	24.0	26.2	108.8 ~ 109.2	
교각	25.7	~ 26.2	24.0	26.0	107.1 ~ 109.2	

- 반발경도법에 의한 압축강도 측정결과 상부구조(바닥판 하면) 30.9~32.1MPa, 하부구조(교대) 26.1~26.2MPa, 하부구조(교각) 25.7~26.2MPa로 측정 되었으며, 설계기준 압축강도(바닥판 하면: 27.0MPa, 교대: 24.0MPa, 교각: 24.0MPa)를 전반적으로 상회하여 콘크리트의 강도상태는 양호한것으로 확인된다. 또한 하부구조에서 진행한 비건전부의 측정강도가 설계기준 압축강도를 상회하고, 건전부 대비 97.3%이상으로 콘크리트의 강도는 양호한 상태로 판단된다. 따라서, 금회 시험을 실시한 콘크리트 강도는 공용년수 경과에 따른 강도 저하가 발생되지 않은 것으로 판단된다.

2) 기 점검결과와의 비교

【표 35.4.6】 비파괴강도 기 점검결과와의 비교

구 분	위치	2023년 정밀안전점검	2025년 정밀안전점검	설계기준강도
반발경도법	바닥판	27.9 ~ 29.1	30.9 ~ 32.1	27.0
	교대	26.5 ~ 26.7	26.1 ~ 26.2	24.0
	교각	26.1 ~ 26.8	25.7 ~ 26.2	24.0
검토의견		■ 기존 및 금회 측정값 비교 분석 결과 측정부위에 따라 다소 차이는 있지만, 설계기준강도를 전반적으로 상회하므로 콘크리트의 강도상태는 양호한 것으로 판단된다.		

3) 반발경도 시험보고서

【표 35.4.7】 반발경도 시험보고서

반발경도시험 보고서	
1. 시험조건	
구 분	내 용
시험 일자 및 시간	일자 : 2025. 04. 21 시간 : 09:00 ~ 17:00
시험 위치	시험 성과표의 위치명 및 재료시험 위치도 참조
시험 대상 구조물	원리2교(부산)
시험 대상 표본 선정	재료시험 수량에 따라 표본 선정
콘크리트 설계 조건 (강도, MPa)	바닥판 하면 : 27.0MPa, 교대 및 교각 : 24.0MPa
시험 위치의 표면 상태	건전부 : 균열, 박리 등이 없는 양호한 부위 대상 표면정리(요철제거) 비건전부 : 균열, 박리 등이 있는 불량한 부위 대상 표면정리(요철제거)
시험시의 온도 및 콘크리트의 재령	15.6℃, 3000일 이상
콘크리트 내부의 함수 상태	기건 상태
2. 시험기기	
구 분	내 용
측정기의 종류	NR-Type(NR-10)
제품번호	28191
시험기기의 교정	한국산업기술시험원 교정(엔빌테스트 : 80 ± 2)
3. 시험 방법	
구 분	내 용
반발경도 타격점 간격 및 수량	4 × 5, 20회 타격(30mm 간격)
반발경도 측정기의 타격방향	시험 성과표 참조
반발경도 유효값 기준	측정 평균치의 $\pm 20\%$ 범위 내
시험 부위별 반발경도의 평균값	시험 성과표 참조
버린 반발경도의 값 및 위치	시험 성과표 참조
4. 시험결과	
시험 성과표 참조	

나. 탄산화 깊이 측정

탄산화 깊이 측정은 드릴링을 통한 천공 후 지시약을 사용하여 적색으로 변색되는 시점을 탄산화깊이로 정하였으며, 버니어캘리퍼스를 이용하여 그 깊이를 측정하였다. 피복두께는 철근탐사기를 이용하여 피복두께를 확인 후, 설계피복과 비교하여 작은 값으로 선정하였다.



【사진 35.4.3】 탄산화 깊이 측정 현장사진

1) 탄산화 깊이 측정결과

【표 35.4.8】 탄산화 깊이 측정결과 및 평가

시험위치		탄산화 깊이 (mm)	실측 피복두께 (mm)	탄산화 잔여깊이 (mm)	경과년수	탄산화 속도계수 (A)	잔존수명 (년)	평가등급	비 고
상부 구조	S2 바닥판	2.5	37.0	34.5	17	0.61	100년 이상	a	
	S5 바닥판	2.0	37.0	35.0	17	0.49	100년 이상	a	
하부 구조	P5 교각	4.0	95.0	91.0	17	0.97	100년 이상	a	
	P7 교각	6.0	106.0	100.0	17	1.46	100년 이상	a	

- 탄산화 깊이 측정결과, 상부구조 탄산화깊이는 2.0~2.5mm, 하부구조 탄산화깊이는 4.0~6.0mm로 측정되었으며, 잔여깊이가 30mm이상을 확보하고, 세부지침 지침기준 "a"로 평가 되어 탄산화에 따른 철근의 부식발생 영향은 없는 것으로 판단된다.

【표 35.4.9】 탄산화 시험결과 분석

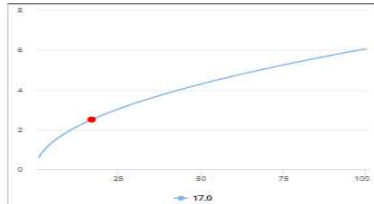
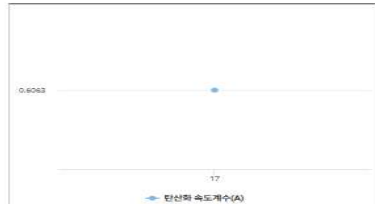
구 분	탄산화 깊이(mm)	잔여깊이(mm)	비고
상부구조	2.0~2.5	34.5~35.0	
하부구조	4.0~6.0	91.0~100.0	

2) 시설물 내구성 예측 서비스를 활용한 내구성 예측

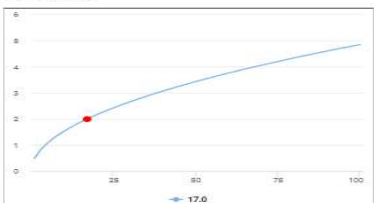
국토안전관리원에서 시행하고있는 시설물 내구성 예측 서비스를 활용하여 공용년수 증가에 따른 탄산화의 향후 추이를 예측해 보았다. 원리2교(부산)의 상하부 구조를 대상으로 내구성 예측 서비스를 활용하여 100년 후 탄산화 깊이 및 탄산화 속도계수를 예측하였으며, 그 결과는 아래 표와 같다.

【표 35.4.10】 탄산화 시험에 의한 내구성 예측

상부구조 - 바닥판 S2	
실측 피복두께(mm)	37.0
탄산화 진행깊이(mm)	2.5
잔여깊이(mm)	34.5
탄산화 속도계수	0.61
공용년수	17년
잔존수명	100년 이상
평가	a

탄산화 등급	A (탄산화 속도 계수)	등급 산정 기준										
a (34.5)	0.60634 (mm/year0.5)	<table><tr><th>등급</th><th>a</th><th>b</th><th>c</th><th>d</th></tr><tr><td>탄산화 잔여깊이</td><td>30mm 이상</td><td>10mm 이상 30mm 미만</td><td>0mm 이상 10mm 미만</td><td>0mm 이하</td></tr></table>	등급	a	b	c	d	탄산화 잔여깊이	30mm 이상	10mm 이상 30mm 미만	0mm 이상 10mm 미만	0mm 이하
등급	a	b	c	d								
탄산화 잔여깊이	30mm 이상	10mm 이상 30mm 미만	0mm 이상 10mm 미만	0mm 이하								
탄산화 깊이(Cx)	탄산화 속도계수(A)	탄산화 등급										
												

상부구조 - 바닥판 S5	
실측 피복두께(mm)	37.0
탄산화 진행깊이(mm)	2.0
잔여깊이(mm)	35.0
탄산화 속도계수	0.49
공용년수	17년
잔존수명	100년 이상
평가	a

탄산화 등급	A (탄산화 속도 계수)	등급 산정 기준										
a (35)	0.48507 (mm/year0.5)	<table><tr><th>등급</th><th>a</th><th>b</th><th>c</th><th>d</th></tr><tr><td>탄산화 잔여깊이</td><td>30mm 이상</td><td>10mm 이상 30mm 미만</td><td>0mm 이상 10mm 미만</td><td>0mm 이하</td></tr></table>	등급	a	b	c	d	탄산화 잔여깊이	30mm 이상	10mm 이상 30mm 미만	0mm 이상 10mm 미만	0mm 이하
등급	a	b	c	d								
탄산화 잔여깊이	30mm 이상	10mm 이상 30mm 미만	0mm 이상 10mm 미만	0mm 이하								
탄산화 깊이(Cx)	탄산화 속도계수(A)	탄산화 등급										
												

【표 35.4.10】 탄산화 시험에 의한 내구성 예측(계속)

하부구조 - 교각 P5	
실측 피복두께(mm)	95.0
탄산화 진행깊이(mm)	4.0
잔여깊이(mm)	91.0
탄산화 속도계수	0.97
공용년수	17년
잔존수명	100년 이상
평가	a

탄산화 등급

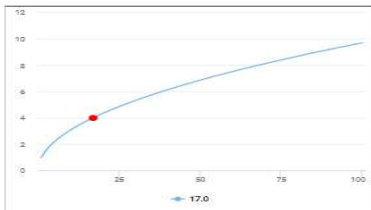
a
(91)

0.97014
(mm/year0.5)

등급 산정 기준

등급	a	b	c	d
탄산화 잔여깊이	30mm 이상	10mm 이상 30mm 미만	0mm 이상 10mm 미만	0mm 이하

탄산화 깊이(Cx)



탄산화 속도계수(A)



탄산화 등급



하부구조 - 교각 P7	
실측 피복두께(mm)	106.0
탄산화 진행깊이(mm)	6.0
잔여깊이(mm)	100
탄산화 속도계수	1.46
공용년수	17년
잔존수명	100년 이상
평가	a

탄산화 등급

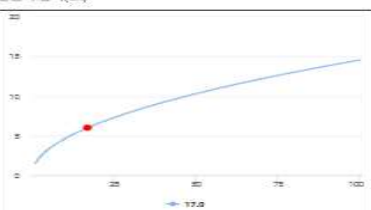
a
(100)

1.45521
(mm/year0.5)

등급 산정 기준

등급	a	b	c	d
탄산화 잔여깊이	30mm 이상	10mm 이상 30mm 미만	0mm 이상 10mm 미만	0mm 이하

탄산화 깊이(Cx)



탄산화 속도계수(A)



탄산화 등급



3) 기 점검결과와의 비교

【표 35.4.11】 탄산화 깊이 기 점검결과와의 비교

구 분	2023년 정밀안전점검			2025년 정밀안전점검			비 고
	탄산화깊이 (mm)	잔여깊이 (mm)	평가 결과	탄산화깊이 (mm)	잔여깊이 (mm)	평가 결과	
상부구조	2.2~2.4	30.8~34.6	a	2.0~2.5	34.5~35.0	a	
하부구조	3.9~5.8	50.1~82.2	a	4.0~6.0	91.0~100.0	a	
검토의견	■ 기존 및 금회 측정값 비교 분석 결과, 시험 위치에 따른 편차로 인해 다소 차이는 있지만, 잔여깊이가 30mm 이상 확보하는 것으로 분석되어 탄산화에 진행에 따른 구조물의 내구성에 미치는 영향은 미미할 것으로 판단된다.						

4) 시험보고서

【표 35.4.12】 탄산화 깊이 시험 보고서

구 분	내 용
시험일자	2025년 04월 21일
시험시간	09:00 ~ 17:00
시험 영역의 위치	상부구조, 하부구조
골재 종류	보통골재(추정)
측정면의 종류	햄머드릴을 이용해 뚫어낸 면
시약	페놀프탈레인 1% 용액
측정 기구	햄머드릴, 버니어 캘리퍼스, 시험지
시약 분무로부터 탄산화 깊이까지의 시간	즉시
측정결과(측정값, 평균값, 최대값 등)	보고서 ‘콘크리트 강도시험’ 참조
연한 적자색 변색 유무	유

다. 금회점검 내구성조사 결과요약

【표 35.4.13】 금회 점검 내구성조사 결과요약

시 험 명	시험부위		시험 결과		비 고
			측정결과	설계기준	
비파괴 강도 (MPa)	상부구조	바닥판하면	30.9 ~ 32.1	27.0	■ 전반적으로 설계강도 이상(양호)
	하부구조	교대	26.1 ~ 26.2	24.0	
		교각	25.7 ~ 26.2	24.0	
탄산화 잔여깊이 (mm)	상부구조		34.5~35.0	a등급	■ 탄산화 잔여깊이 30mm이상 확보 ■ 탄산화에 의한 내구성저하 없음
	하부구조		91.0~100.0	a등급	
종합 평가	• 콘크리트 강도는 전반적으로 설계강도 이상으로 양호한 상태로 평가됨 • 탄산화에 의한 내구성 저하 가능성은 없는 상태임				

라. 기 점검결과와 비교

【표 35.4.14】 기 점검결과와 비교

시 험 명	시험부위		시험 결과				비 고		
			2023년 정밀안전점검		2025년 정밀안전점검				
비파괴 강도 (MPa)	상부구조	바닥판하면	27.9	~	29.1	30.9	~	32.1	■ 강도저하 없음
	하부구조	교대	26.5	~	26.7	26.1	~	26.2	
		교각	26.1	~	26.8	25.7	~	26.2	
탄산화 잔여깊이 (mm)	상부구조		30.8~34.6		a	34.5~35.0		a	■ 탄산화에 의한 내구성 저하 가능성 없음
	하부구조		50.1~82.2		a	91.0~100.0		a	
종합 평가	• 기 점검결과와 비교 검토한 결과 공용년수 증가에 의한 구조물의 내구성 저하는 발생하지 않은 상태로 평가됨								

35.5 상태평가

시설물의 상태평가는 재료시험 및 외관조사에 의해 시설물의 각 부재로부터 발견된 상태변화(결함, 손상, 열화)를 근거로 하여 『시설물의 안전 및 유지관리 실시 세부지침 (안전점검·진단 편 -2024. 12.)』의 상태평가 기준에 따라 실시한다. 정밀안전점검의 상태평가 기준은 시설물의 전체 부재에 대하여 외관조사망도를 작성하여 부재별로 상세히 상태평가를 실시하며, 책임기술자가 시설물 전체에 대한 상태평가 결과를 결정하게 된다.

35.5.1 시설물 전체 상태평가 결과

가. 상태평가 결과

현장조사 및 시험결과에 의한 상태평가를 수행한 결과, 구조물에 영향을 미칠만한 손상은 조사되지 않은 상태로서 기능 발휘에는 지장이 없으며 내구성 증진을 위하여 일부의 보수가 필요한 상태인 ‘B등급’으로 산정되었다.

부재별 손상에 대한 상태평가 상세 내용은 ‘부록. 상태평가 결과 자료’에 수록하였다.

【표 35.5.1】 상태평가 결과표

부재의 분류			상부구조		2차 부재	기타부재				받침	하부구조		내구성요소	
상부	하부	구조형식	바닥판	거더	가로보	포장	배수	난간연석	신축이음	교량받침	하부	기초	탄산화	
													상부	하부
S1	A1	PSC Beam	a	a	b	b	a	c	c	b	c	q	-	-
S2	P1	PSC Beam	b	b	b	b	a	c	-	b	b	q	a	-
S3	P2	PSC Beam	b	b	b	b	a	c	-	b	b	q	-	-
S4	P3	PSC Beam	a	b	b	b	a	c	c	c	b	q	-	-
S5	P4	PSC Beam	a	b	b	b	a	c	-	b	b	q	a	-
S6	P5	PSC Beam	a	b	b	b	a	c	c	c	b	q	-	a
S7	P6	PSC Beam	a	b	a	b	a	c	-	b	b	q	-	-
S8	P7	PSC Beam	a	b	a	b	a	c	-	b	b	q	-	a
	A2	PSC Beam							c	b	b	q		-
평균			0.125	0.188	0.175	0.200	0.100	0.400	0.400	0.244	0.222	-	0.100	0.100
가중치			18	20	5	7	3	2	9	9	20	-	4	3
(평균×가중치) /가중치합			0.023	0.038	0.009	0.014	0.003	0.008	0.036	0.022	0.044	-	0.004	0.003
													0.203	
													B	

■ 결함도 범위 : $0.130 \leq \text{결함도지수}(0.203) < 0.260$

나. 공중이 이용하는 부위 상태평가

① 추락방지시설

추락방지시설에 경미한 결함 및 파손이 발생하였으나, 기능에는 문제가 없으며 결함의 진행 여부를 지속적으로 관찰하고 보수 여부를 결정해야 하는 상태인 “b”로 평가됨.

기준	상태기준 설명
a	○손상 및 결함 등이 없는 최상의 상태
b	○추락방지시설에 경미한 결함 및 파손이 발생하였으나, 기능에는 문제가 없으며 결함의 진행 여부를 지속적으로 관찰하고 보수 여부를 결정해야 하는 상태
c	○추락방지시설에 결함 및 파손으로 인하여 기능에 일부 문제가 발생하여 간단한 보수가 필요한 상태
d	○고정부 및 연결부 파손 등으로 인해 추락방지시설의 전도 및 이탈이 발생 할 수 있어 즉각적인 보수·보강이 필요한 상태
e	○추락방지시설의 전반적 기능저하로 사용자의 안전에 위험이 있어 즉각 사용을 금지해야 하는 상태

② 도로포장

포장의 결함 및 파손이 미미하게 발생된 상태로 차량주행에 문제는 없으며 결함의 진행 여부를 지속적으로 관찰하고 보수 여부를 결정하여야 하는 상태 “b” 등급으로 평가됨.

기준	상태기준 설명
a	○포장상태가 최상으로 차량의 주행에 문제가 없는 상태
b	○포장의 결함 및 파손이 미미하게 발생된 상태로 차량주행에 문제는 없으며 결함의 진행 여부를 지속적으로 관찰하고 보수 여부를 결정하여야 하는 상태
c	○포장 결함 및 파손이 차량에 직접적인 파손을 유발할 정도는 아니나 차량 운전자에게 불쾌감을 유발할 수 있어 간단한 보수가 필요한 상태
d	○깊이 8cm이상의 포트홀에 의해 차량에 심각한 손상이 발생할 수 있어 즉각적인 보수가 필요한 상태 ○배수불량으로 인한 주행차로 상시 물고임으로 통행차량의 안전성 저하가 우려되는 상태
e	○도로포장 결함 및 파손 정도가 심각하고 차량주행이 불가하여 차량통행 제한 및 사용금지가 필요한 상태

③ 도로부 신축이음부

신축이음 본체의 유간사이 이물질로 기능불량, 고무판 마모, 국부적인 부식 등의 열화가 발생한 상태 또는 후타재의 균열이 50cm이하의 간격으로 발생하거나, 국부적인 박리, 박락, 파손이 발생하여 간단한 보수가 필요한 상태 “c” 로 평가됨.

기준	상태기준 설명
a	○ 신축이음부에 손상이 없는 상태
b	○ 신축이음 본체의 토사 및 이물질 퇴적, 고무판 노후, 후타재의 미세균열이 발생된 상태로 기능발휘에는 지장이 없으며 결함의 진행 여부를 지속적으로 관찰하고 보수 여부를 결정하여야 하는 상태
c	○ 신축이음 본체의 유간사이 이물질로 기능불량, 고무판 마모, 국부적인 부식 등의 열화가 발생한 상태 또는 후타재의 균열이 50cm이하의 간격으로 발생하거나, 국부적인 박리, 박락, 파손이 발생하여 간단한 보수가 필요한 상태
d	○ 신축유간 밀착으로 인한 거동불량 또는 신축유간이 넓어 차량통행에 지장을 초래할 수 있어 교체가 필요한 상태 ○ 신축이음의 파손 상태가 심각하여 차량통행 시 충격이 발생하는 등 긴급한 보수·보강이 필요한 상태
e	○ 신축이음부 본체 탈락으로 차량주행 시 파손을 유발하거나, 주행 중 사고의 원인이 될 수 있는 상태

④ 환기구 등의 덮개

미설치된 상태로 평가불가.

기준	상태기준 설명
a	○ 환기구 등의 덮개가 최상의 상태
b	○ 덮개 등(지지구조 철물, 연결재, 걸침턱 등)에 결함 및 파손 등이 발생하였으나, 기능 발휘에는 지장이 없고 기능성에 문제가 없는 상태 ○ 기능성에 문제가 없어 결함 및 파손에 대해 지속적 관찰이 필요한 상태
c	○ 덮개 등(지지구조 철물, 연결재, 걸침턱 등)에 결함 및 파손 등으로 기능에 일부 문제가 발생하여 보수가 필요한 상태
d	○ 덮개 등(지지구조 철물, 연결재, 걸침턱 등)에 결함 및 파손 등으로 기능이 상실되어 국부적인 교체 및 보강이 필요한 상태
e	○ 결함 및 파손 정도가 심각하거나 덮개 등이 탈락된 상태

다. 시설물 전체 상태평가 결과

【표 35.5.2】 시설물 전체 상태평가 결과표

구 분	환산 결합도점수	상태평가 등급	연장 (m)	차선	길이 X 차선	연장비	환산결합도점수 X 연장비
원리2교(부산)	0.203	B	280.00	3	840.00	1.000	0.203
합계(Σ)			280.00	3	840.00	1.000	0.203
1. 평가지수 =							0.203
2. 상태평가결과 =							B

35.5.2 상태평가 결과요약

【표 35.5.3】 상태평가 결과 요약

구조물명	상태평가 결과		비고
	환산결합도점수	기준	
원리2교(부산)	0.203	B	
검토의견	•원리2교(부산)의 외관조사 및 내구성조사에 의한 상태평가 결과는 “B” 로 평가됨		

35.5.3 기 점검 결과와의 비교

【표 35.5.4】 전회 정밀안전점검과 상태평가 결과 비교·분석

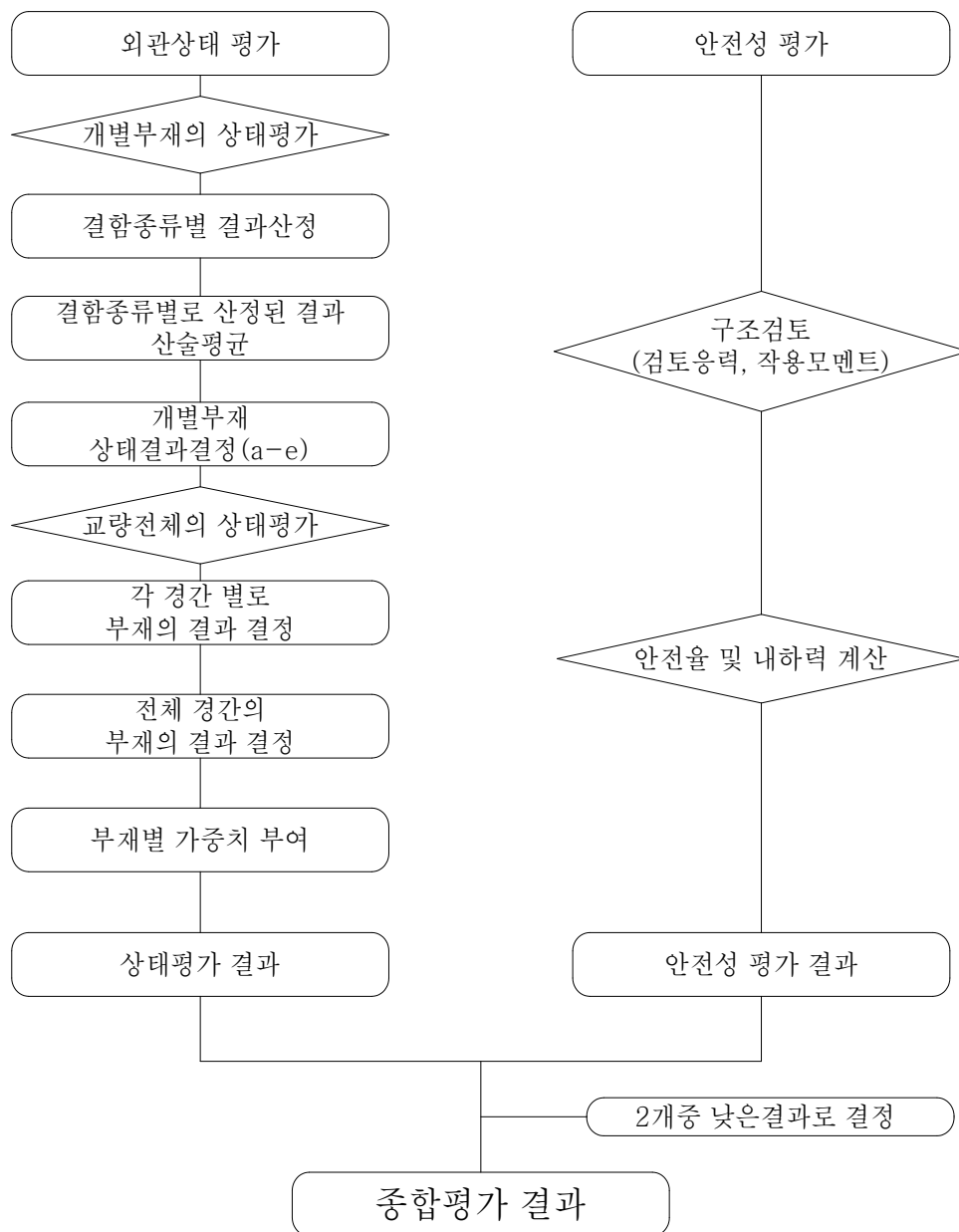
구 분	2023년 정밀안전점검	2025년 정밀안전점검
환산결합도 점수	0.177	0.203
상태평가결과	B	B
총 평	- 금회 정밀안전점검 결과, 원리2교(부산)의 상태평가 결과는 “B” 로 산정되었다. - 전회(2023년) 정밀안전점검과 비교·분석한 결과, 환산결합도 점수가 0.177에서 0.203로 0.026 증가하였으며, 상태평가 등급은 “B” 로 동일하게 평가되었다. - 환산결합도 변동의 주요 원인은 금회 정밀안전점검에서 주요부재 및 보조부재에 대한 신규손상의 발생에 의하여 전체 환산결합도 점수가 증가한 것으로 판단된다.	

35.6 종합평가 및 안전등급 지정

35.6.1 종합평가 결과 산정방법

외관조사에 따른 상태평가등급과 안전성 검토에 근거한 안전성평가등급 중 낮은 등급을 시설물의 종합평가등급으로 결정한다.

■ 종합평가 등급=MIN(상태평가 결과, 안전성 평가 결과)



【그림 35.6.1】 종합평가 결과 산정절차

35.6.2 종합평가 결과

본 과업에서는 안전성평가를 실시하지 않았으므로, 외관조사 및 시험에 의한 상태평가 결과를 검토하여 종합평가 결과는 “B” 로 평가되었다.

【표 35.6.1】 종합평가 결과

구조물명	상태평가 결과		안전성평가 결과		종합평가 결과
	환산결합도점수	기준	S·F	기준	
원리2교(부산)	0.203	B	—	—	B
종합평가	•외관조사 및 내구성조사에 의한 상태평가 결과는 내구성 증진을 위하여 일부의 보수가 필요한 “B” 로 평가됨 •종합평가 결과, “B” 로 평가됨				

35.6.3 안전등급 지정

종합평가 결과에 따른 본 시설물의 안전등급은 『보조부재에 경미한 결함이 발생하였으나, 기능 발휘에는 지장이 없으며 내구성 증진을 위하여 일부의 보수가 필요한 상태』인 “B등급” 으로 지정하였다.

【표 35.6.2】 안전등급 지정

안전등급	시설물의 상태
A (우수)	문제점이 없는 최상의 상태
B (양호)	보조부재에 경미한 결함이 발생하였으나, 기능발휘에는 지장이 없으며 내구성 증진을 위하여 일부의 보수가 필요한 상태
C (보통)	주요부재에 경미한 결함 또는 보조부재에 광범위한 결함이 발생하였으나, 전체적인 시설물의 안전에는 지장이 없으며, 주요부재에 내구성, 기능성 저하 방지를 위한 보수가 필요하거나 보조부재에 간단한 보강이 필요한 상태
D (미흡)	주요부재에 결함이 발생하여 긴급한 보수·보강이 필요하며 사용제한 여부를 결정하여야 하는 상태
E (불량)	주요부재에 발생한 심각한 결함으로 인하여 시설물 안전에 위협이 있어 즉각 사용을 금지하고 보강 또는 개축을 하여야 하는 상태

35.7 보수·보강 및 유지관리방안

35.7.1 보수·보강 방안

【표 35.7.1】 손상별 보수·보강 방안

구분	손상 내용	단위	물량	개소	보수방안	우선순위
바닥판하면	망상균열	m ²	0.50	1	표면처리	3순위
	파손	m ²	0.09	1	단면보수	2순위
거더	파손	m ²	0.52	40	단면보수	2순위
가로보	보수부 박리, 박리	m ²	0.34	2	단면보수	2순위
	균열(0.3mm미만)	m	0.50	1	표면처리	3순위
	충분리	m ²	1.62	10	단면보수	2순위
	재료분리	m ²	0.45	1	단면보수	2순위
교대	균열(0.3mm미만)	m	9.60	9	표면처리	3순위
	균열(0.3mm이상)	m	0.50	1	주입보수	1순위
	망상균열	m ²	4.12	2	표면처리	3순위
	표면오염	m ²	7.50	6	주의관찰	—
	법면보호블럭 침하	m ²	15.00	1	주의관찰	—
	법면보호콘크리트 균열	m ²	2.30	4	주의관찰	—
교각	균열(0.3mm미만)	m	26.40	22	표면처리	3순위
	망상균열	m ²	150.50	17	표면처리	3순위
	파손	m ²	0.03	3	단면보수	2순위
	표면오염	m ²	85.72	8	주의관찰	—
	폐콘크리트 퇴적	m ²	3.60	1	주의관찰	—
교량받침	탄성패드 밀림	EA	19.00	19	주의관찰	—
	받침콘크리트 균열(0.3mm미만)	m	1.00	5	표면처리	3순위
	받침콘크리트 들뜸	m ²	0.34	3	단면보수	2순위
	몰탈균열(0.3mm미만)	m	6.10	39	표면처리	3순위
	몰탈 망상균열	m ²	0.68	6	표면처리	3순위
	스토퍼 밀착	EA	7.00	7	주의관찰	—
	스토퍼 도장박리	m ²	0.15	1	재도장	3순위
	Plate 부식	EA	43.00	43	재도장	3순위
	도장박리	m ²	0.12	2	재도장	3순위
신축이음	본체부식	m	9.00	4	주의관찰	—
	후타재 균열	m	2.50	1	주의관찰	—
	후타재 망상균열	m ²	1.00	4	주의관찰	—
	후타재 열화	m ²	1.00	2	주의관찰	—
	유간 토사퇴적	m	9.00	8	정비	3순위
	차수판 볼트 변형 및 파손	EA	3.00	3	정비	3순위
교면포장	포장 망상균열	m ²	208.75	12	주의관찰	—
	포장 파손	m ²	0.07	4	주의관찰	—
	체수	m ²	1.00	1	주의관찰	—
배수시설	배수로 균열	m	1.80	4	주의관찰	—
방호벽 및 중분대	균열(0.3mm미만)	m	116.46	127	주의관찰	—
	굽힘	m ²	4.00	1	주의관찰	—
	표면오염	m ²	17.34	73	주의관찰	—
	고정대 부식	m ²	26.60	9	정비	3순위
	방음판 파손	m ²	0.16	2	주의관찰	—
교량 점검시설	볼트 부식	EA	168.00	168	정비	3순위
	너트 풀림	EA	1.00	1	정비	3순위

35.7.2 개략공사비

【표 35.7.2】 개략공사비

구 분	손상내용	보수방안	손상물량	보수물량	단위	단가 (천원)	개략공사비 (천원)	우선 순위
바닥판 하면	망상균열	표면처리	0.50	0.75	m ²	299	224	3순위
	파손	단면보수	0.09	0.14	m ²	1,152	161	2순위
거더	파손	단면보수	0.52	0.78	m ²	1,152	899	2순위
가로보	보수부 박리, 박리	단면보수	0.34	0.51	m ²	1,152	588	2순위
	균열(0.3mm미만)	표면처리	0.50	0.19	m ²	299	57	3순위
	충분리	단면보수	1.62	2.43	m ²	1,152	2,799	2순위
	재료분리	단면보수	0.45	0.68	m ²	1,152	783	2순위
교대	균열(0.3mm미만)	표면처리	9.60	3.60	m ²	250	900	3순위
	균열(0.3mm이상)	주입보수	0.50	0.75	m	103	77	1순위
	망상균열	표면처리	4.12	6.18	m ²	250	1,545	3순위
교각	균열(0.3mm미만)	표면처리	26.40	9.90	m ²	250	2,475	3순위
	망상균열	표면처리	150.50	225.75	m ²	250	56,438	3순위
	파손	단면보수	0.03	0.05	m ²	960	48	2순위
교량받침	받침콘크리트 균열(0.3mm미만)	표면처리	1.00	0.38	m ²	250	95	3순위
	받침콘크리트 들뜸	단면보수	0.34	0.51	m ²	960	490	2순위
	몰탈균열(0.3mm미만)	표면처리	6.10	2.29	m ²	250	573	3순위
	몰탈 망상균열	표면처리	0.68	1.02	m ²	250	255	3순위
	스토퍼 도장박리	재도장	0.15	1	EA	415	415	3순위
	Plate 부식	재도장	43.00	43.00	EA	415	17,845	3순위
	도장박리	재도장	0.12	2	EA	415	830	3순위
신축이음	유간 토사퇴적	정비	9.00	13.50	m	8	108	3순위
	차수판 볼트 변형 및 파손	정비	3.00	3.00	EA	8	24	3순위
방호벽 및 중분대	고정대 부식	정비	26.60	39.90	m ²	8	319	3순위
교량 점검시설	볼트 부식	정비	168.00	168.00	EA	8	1,344	3순위
	너트 풀림	정비	1.00	1.00	EA	8	8	3순위
개략 공사비 (천원)	구분	1순위		2순위		3순위		
	순공사비	77		5,768		83,455		
	재경비 (순공사비의 50%)	39		2,884		41,728		
	합계	116		8,652		125,183		
개략공사비 총계(천원)		133,950						

주1) 보수물량은 손상물량에 50%를 할증하였음.

주2) 0.3mm미만 균열보수는 손상물량(m)×0.25(m)를 하여 면적(m²)으로 산출하였음.

35.7.3 유지관리방안

본 시설물에 대한 정밀안전점검 결과에 따라, 향후 유지관리 시 교량의 안전성, 사용성 및 내구성 차원에서 중점적으로 관찰하고 유의하여야 할 중점유지관리 항목을 설정하여 다음 표와 같이 제시하였다.

【표 35.7.3】 중점유지관리 항목

부재구분	중 점 사 항
교면포장	• 교면포장 손상여부 점검(주행성 중심) • 기존 손상 진전 및 보수여부 확인
방호벽	• 방호벽 및 방음벽 손상여부 점검 • 기존 손상 진전 및 보수여부 확인
배수시설	• 배수구 막힘 여부 점검(발생여부 점검) • 기존 손상 진전 및 보수여부 확인
바닥판	• 바닥판하면 손상여부 점검(발생여부 점검) • 기존 손상 진전 및 보수여부 확인
거더 및 가로보	• 거더 및 가로보 손상여부 점검(발생여부 점검) • 기존 손상 진전 및 보수여부 확인
교량받침	• 교량받침 손상여부 점검(발생여부 점검) • 기존 손상 진전 및 보수여부 확인 • 이동 여유량 지속적 관리
신축이음장치	• 신축이음 손상여부 점검(발생여부 점검) • 기존 손상 진전 및 보수여부 확인 • 이동 여유량 지속적 관리
하부구조	• 하부구조 손상여부 점검(발생여부 점검) • 기존 손상 진전 및 보수여부 확인

◎ 부재별 중점점검 손상

① 바닥판하면 파손 - 진전 여부확인s3	② 거더 파손 - 진전 여부확인s6	③ 가로보 충분리 - 진전 여부확인s4
← 부 산 울 산 → S1S2S3S4S5S6S7S8		
④ 교대 표면오염 - 진전 여부확인a1	⑤ 교량반침 들뜸 - 진전 여부확인p5	⑥ 신축이음 부식 - 진전 여부확인p5

35.8 종합결론

본 시설물은 부산광역시 기장군 일광면 원리 산73-1에 위치한 교량으로 총 연장 280.0m, 폭 15.75m의 PSC Beam Girder 교량으로, 2008년도에 준공되어 약 17년간 공용중인 교량 구조물이며, 시공자료 분석을 포함, 현장외관조사 및 시험, 상태평가 등을 통한 종합결론을 요약하면 다음과 같다.

35.8.1 종합결론

가. 현장조사 및 시험

1) 바닥판하면

- 바닥판하면에서 조사된 망상균열의 경우 건조수축 및 거푸집 조기탈거, 온도변화 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 판단되며, 구조적인 영향을 미치는 손상은 아니나 부재의 내구성 확보 차원의 표면처리 등의 적절한 보수를 실시하는 것이 바람직할 것으로 사료된다.
- 조사된 파손의 경우 바닥판하면 S3에 발생하였으며, 공용중 외부 충격에 의한 손상으로 구조적인 영향을 미치는 손상은 아니나 부재의 내구성을 확보하고 손상의 진전을 방지하는 차원의 단면보수 등 적절한 보수가 필요할 것으로 사료된다.

2) PSC Beam Girder

- 거더에서 조사된 인양홀 주변 콘크리트 파손, 파손의 경우, 시공시 부주의, 시공초기 다짐불량, 거푸집 조기 탈거 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 판단되며, 손상의 진전방지 및 내구성 확보차원의 단면보수 등의 적절한 보수가 필요할 것으로 사료된다.

3) 가로보

- 가로보에서 조사된 균열(0.3mm미만)의 경우 거푸집 조기탈거, 건조수축 등에 의한 손상으로 판단되며, 구조적인 손상은 아니나 내구성 확보 차원의 표면처리 등 적절한 보수가 필요할 것으로 사료된다.
- 조사된 보수부 박리, 박리, 층분리의 경우 온도변화, 건조수축 등에 의한 손상으로 판단되며, 구조적인 손상은 아니나 내구성 확보 차원의 단면보수 등 적절한 보수가 필요할 것으로 사료된다.
- 조사된 재료분리의 경우 시공초기 다짐미흡, 거푸집 조기탈거 등에 의한 손상으로 판단되며, 구조적인 손상은 아니나 내구성 확보 차원의 단면보수 등 적절한 보수가 필요할 것으로 사료된다.

4) 교대

- 교대에서 조사된 균열(0.3mm이상)의 경우 거푸집 조기탈거, 건조수축, 온도변화, 손상부 우수 유입 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 판단되며, 구조적인 영향을 미치는 손상은 아니나 손상의 진전방지 및 내구성 확보차원의 주입보수 등의 적절한 보수가 필요할 것으로 사료된다.
- 교대에서 조사된 균열(0.3mm미만), 망상균열, 표면오염의 경우 거푸집 조기탈거, 건조수축, 온도변화, 손상부 우수유입 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 판단되며, 구조적인 영향을 미치는 손상은 아니나 손상의 진전방지 및 내구성 확보차원의 표면처리 등의 적절한 보수가 필요할 것으로 사료된다.
- 교대에서 조사된 법면보호블럭 침하, 법면보호콘크리트 균열의 경우 거푸집 조기탈거, 건조수축, 온도변화, 손상부 우수유입 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 판단되며, 주의관찰 후 손상의 진전 시 적절한 보수를 실시하는 것이 필요할 것으로 사료된다.

5) 교각

- 교각에서 조사된 균열(0.3mm미만), 망상균열, 표면오염의 경우 건조수축, 온도변화, 거푸집 조기탈거, 공용기간 증가에 따른 외기 노출 등의 복합적인 원인에 의한 손상으로 시설물에 영향을 미치는 구조적인 손상은 아닌 것으로 판단되며, 내구성 확보 차원의 표면처리 등의 적절한 보수를 실시하는 것이 바람직하다.
- 조사된 파손의 경우 외부충격, 시공초기 다짐미흡 및 손상부 우수유입 등 복합적인 원인으로 인한 손상으로 구조적인 영향을 미치는 손상은 아니나 내구성 확보 차원의 단면보수 등의 적절한 보수를 실시하는 것이 바람직할 것으로 사료된다.
- 조사된 폐콘크리트 퇴적의 경우 시공미흡에 의한 손상으로 주기적인 점검을 통한 유지관리를 실시하는 것이 바람직할 것으로 사료된다.

6) 기초

- 원리2교(부산)의 기초는 교대 A1,2 Mass Concrete기초, 강관파일기초, 교각 P1~8 직접기초로 시공되어 있으며, 현재 매립되어 있는 상태로 현장조사는 불가하다.

7) 교량받침

- 교량받침에 조사된 받침콘크리트 및 몰탈 균열(0.3mm미만)의 경우 건조수축 및 거푸집 조기탈거, 온도변화 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 시설물에 영향을 미치는 구조적인 손상은

- 아닌 것으로 판단되며, 내구성 확보 차원의 표면처리 등의 보수를 실시하는 것이 바람직하다.
- 조사된 Plate 부식, 도장박리, 스톱퍼 도장박리의 경우 공용기간 증가로 인한 도장미흡부 습기흡착, 신축이음 하부 누수로 인한 우수유입 등에 의한 손상으로 부재의 내구성 확보 차원의 재도장 등 적절한 보수조치를 실시하는 것이 바람직할 것으로 사료된다.
 - 조사된 탄성패드 밀림, 스톱퍼 밀착의 경우 시공초기 거더 거치 및 바닥판 타설시 탄성패드 유동, 플레이트-탄성패드 마찰력부족 및 감소, 시공오차 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 금회 점검 시기에 상기 발생한 손상에 의한 교량받침의 기능성을 저해할만한 영향은 없는 것으로 확인되었으며 주기적인 점검을 통한 유지관리를 실시하고 손상의 진전시 적절한 보수를 실시하는 것이 바람직하다고 판단된다.
 - 조사된 받침콘크리트 들뜸의 경우, 시공초기 다짐부족, 거푸집 조기 탈거 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 부재의 내구성 확보차원의 단면보수 등 적절한 보수를 실시하는 것이 바람직하다고 판단된다.
 - 연단거리 측정 결과, 전 개소 모두 실측 연단거리가 계산 연단거리를 상회하고 있는 것으로 측정되어 설계기준을 만족하고 있는 것으로 검토되었다.
 - 계산여유량과 실측여유량의 비교·검토결과 가동여유량이 충분한 것으로 조사되었으며, 교량 받침의 이탈 가능성은 없는 상태로 판단된다.

8) 신축이음장치

- 신축이음에서 조사된 후타재 균열, 망상균열, 열화의 경우 시공시 다짐불량, 차량 통행하중 및 충격 등으로 인한 손상으로 판단되며, 손상의 정도가 차량의 주행성에 영향을 미치는 상태는 아니므로 즉각적인 보수를 실시하기 보다는 주기적인 점검을 통한 유지관리를 실시한 후 손상의 진전시 일괄보수를 실시하는 것이 바람직할 것으로 사료된다.
- 조사된 차수판 볼트 변형 및 파손, 유간 토사퇴적의 경우 공용기간 증가, 차량의 반복통행 진동 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 신축이음장치의 기능성 확보 및 원활한 배수 기능을 위한 정비 등의 보수를 실시하는 것이 바람직하다.
- 조사된 본체부식의 경우 유간 토사퇴적으로 인한 포장부 배수미흡, 공용기간 증가, 열화 등에 의한 손상으로 즉각적인 보수를 실시하기 보다는 주기적인 점검을 통한 유지관리를 실시한 후 손상의 진전시 일괄보수를 실시하는 것이 바람직할 것으로 사료된다.
- 신축이음장치에 대한 실측유간은 바닥판, 거더, 신축이음장치 유간에 대하여 수축 및 신장 여유량 검토를 실시하였고, 측정일 온도는 19.0℃(05월 19일)로써 이때 측정유간은 41.0~262.0mm 범위로 나타나 설계온도에 대한 충분한 여유량을 확보하고 있는 것으로 평가되었다.

9) 교면포장

- 교면포장에서 조사된 포장파손의 경우 공용중 외부충격, 중차량 반복통행, 공용기간 증가에 의한 손상으로 판단되며, 현재 차량의 주행성에 영향을 미치는 손상이 아니므로 주의관찰 후 손상 진전 시 적절한 보수를 실시하는 것이 바람직 할것으로 사료된다.
- 조사된 포장 망상균열, 체수의 경우 공용기간 증가, 건조수축, 시공미흡, 중차량 반복통행에 의한 윤하중, 동결방지재 살포, 배수구 막힘 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 판단되며, 현재 차량의 주행성에 영향을 미치지 않고, 바닥판하면과 연계된 손상으로의 진전은 없는 상태로 확인되어 즉각적인 보수를 실시하기 보다는 주기적인 점검을 통한 유지관리 후 손상의 진전시 일괄 채포장 등 조치를 실시하는 것이 바람직할 것으로 사료된다.

10) 배수시설

- 배수시설에서 조사된 배수로 균열의 경우 건조수축 및 공용기간 증가에 의한 손상으로 주기적인 점검을 통한 유지관리를 실시하는 것이 바람직할 것으로 판단된다.

11) 난간 및 연석(방호벽 및 중분대)

- 방호벽에서 조사된 균열(0.3mm미만), 표면오염의 경우 건조수축 및 거푸집 조기 탈거, 온도 변화, 손상부 우수유입, 외기노출, 공용기간 증가 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 시설물에 구조적인 영향을 미치는 손상은 아닌 것으로 판단되며, 주의관찰 후 손상 진전시 보수를 실시하는 것이 바람직하다.
- 조사된 방음판넬 하부 고정대 부식의 경우 공용기간 증가, 열화, 습기흡착 등에 의한 손상으로 손상의 진전시 방음판넬 고정대 파손으로 이어져 견고한 고정이 힘들어 소음발생의 원인이 될 가능성이 농후하므로 정비 등의 보수조치가 바람직할 것으로 사료된다.
- 조사된 방음판넬 파손의 경우 외부충격 등에 의한 손상으로 주의관찰 후 손상 진전 시 보수를 실시하는 것이 바람직할 것으로 사료된다.
- 조사된 굽힘의 경우 외부 충격 등에 의한 손상으로 시설물에 구조적인 영향을 미치는 손상은 아닌 것으로 판단되며, 주의관찰 후 손상 진전 시 보수를 실시하는 것이 바람직하다.

12) 교량 점검시설

- 교량 점검시설에서 조사된 앵커볼트 부식의 경우 우수 유입 및 공용기간 증가에 의한 손상으로 점검자 및 작업자의 안전을 확보하기 위한 정비 등의 보수를 실시하는 것이 필요하다고 판단된다.

- 조사된 너트 풀림의 경우 시공 불량, 공용기간 증가에 의한 손상으로 점검자 및 작업자의 안전을 확보하기 위한 정비 등의 보수를 실시하는 것이 필요하다고 판단된다.

13) 공중이 이용하는 부위

- 공중이 이용하는 부위중 추락방지시설은 방호벽 및 교량 점검시설, 도로포장, 도로부 신축이음 부는 본문의 교면포장, 신축이음장치에 기입된 내용으로 대체하였으며, 환기구 등의 덮개는 미설치된 상태이다.

14) 내구성조사

- 반발경도법에 의한 압축강도 측정결과 상부구조(바닥판 하면) 30.9~32.1MPa, 하부구조(교대) 26.1~26.2MPa, 하부구조(교각) 25.7~26.2MPa로 측정 되었으며, 설계기준 압축강도(바닥판 하면: 27.0MPa, 교대: 24.0MPa, 교각: 24.0MPa)를 전반적으로 상회하여 콘크리트의 강도상태는 양호한것으로 확인된다. 또한 하부구조에서 진행한 비건전부의 측정강도가 설계기준 압축강도를 상회하고, 건전부 대비 97.3%이상으로 콘크리트의 강도는 양호한 상태로 판단된다. 따라서, 금회 시험을 실시한 콘크리트 강도는 공용년수 경과에 따른 강도 저하가 발생되지 않은 것으로 판단된다.
- 탄산화 깊이 측정결과, 상부구조 탄산화깊이는 2.0~2.5mm, 하부구조 탄산화깊이는 4.0~6.0mm로 측정되었으며, 잔여깊이가 30mm이상을 확보하고, 세부지침 지침기준 "a"로 평가 되어 탄산화에 따른 철근의 부식발생 영향은 없는 것으로 판단된다.

나. 상태평가 결과

- 금회 정밀안전점검 결과, 원리2교(부산)의 상태평가 결과는 “B” 로 산정되었다.
- 전회(2023년) 정밀안전점검과 비교·분석한 결과, 환산결함도 점수가 0.177에서 0.203로 0.026 증가하였으며, 상태평가 등급은 “B” 로 동일하게 평가되었다.
- 환산결함도 변동의 주요 원인은 금회 정밀안전점검에서 주요부재 및 보조부재에 대한 신규 손상의 발생에 의하여 전체 환산결함도 점수가 증가한 것으로 판단된다.

다. 결론

- 금회 정밀안전점검 결과를 바탕으로 원리2교(부산)에 발생한 손상의 진전을 방지하고 보수를 통한 구조물의 내구성 확보를 위한 적절한 조치가 필요하다.
- 이상과 같이 자료조사, 외관조사, 내구성 조사 등의 결과를 분석하여 평가된 구조물의 상태

평가 결과를 종합적으로 평가한 안전등급은 「기능 발휘에는 지장이 없으나 경미한 손상, 결함, 열화 등이 발생하여 내구성 증진을 위해 부분적으로 보수가 필요한 상태」인 「B」 등급으로 평가되었다. 구조적인 손상 및 결함은 없는 것으로 판단되어 별도의 정밀안전진단은 필요 없을 것으로 판단되며, 본 보고서에 제시된 방안으로 보수를 시행하고 지속적인 유지관리를 실시한다면 구조물의 사용성을 확보하는데 문제가 없을 것으로 사료된다.

35.8.2 종합결론, 정밀안전진단 및 사용제한의 필요성 여부

- 대상 시설물에 대한 정밀안전점검 결과, 국부적으로 손상이 발생하였으나 시설물의 전반적인 안전성 및 기능성에는 특별한 문제가 없는 상태로서 주기적인 점검을 통한 관리를 시행한다면 대상시설물의 사용성은 확보될 수 있을 것으로 판단된다.
- 대상 시설물은 금회 점검결과, 정밀안전진단 및 사용제한이 필요치 않다.

35.8.3 유지관리 시 특별한 관리가 요구되는 사항

- 상부구조 바닥판하면 파손, 거더 파손, 가로보 층분리, 교대 표면오염, 교량받침 들뜸, 신축이음 본체 부식은 주기적인 점검을 실시하는 유지관리가 필요하다.

35.8.4 기타 필요한 사항

- 시설물의 안전성 유지는 점검 당시에는 양호한 상태로 존재하여도, 이후의 유지관리 상태 및 예기치 않던 외적요인에 의해 잔존해 있던 위험요소가 일시적으로 노출되어 안전성에 영향을 미칠 수 있으므로 지속적인 점검 등의 유지관리를 통해 기능성과 안전성을 유지하는 것이 바람직할 것으로 판단된다.

