

- 80.1 대상 시설물 현황
- 80.2 자료수집 및 분석
- 80.3 현장조사
- 80.4 콘크리트 재료시험 조사
- 80.5 안전성능 평가
- 80.6 내구성능 평가
- 80.7 종합평가
- 80.8 유지관리 전략 제안
- 80.9 종합결론

제80장 패널식 옹벽 14

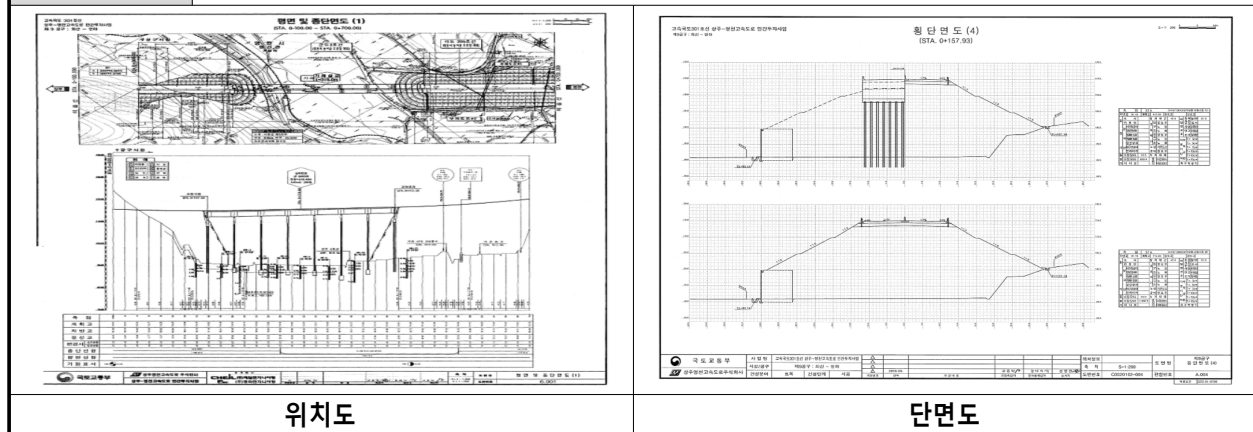
80.1. 시설물 개요

본 시설물은 경상북도 영천시 화산면 가상리(상주영천고속도로 75.448~75.520km)에 위치한 2종 시설물로서 연장 198.0m, 지면노출높이 10.3m의 패널식 보강토 옹벽이다.

80.1.1 일반사항

【표 80.1】 옹벽 일반사항

시설물명	패널식 옹벽 14		종별구분	2종 시설물
시설물번호	RW2017-0000086		관리번호	SY RW14
시설물위치	행정구역	경상북도 영천시 화산면 가상리		
	위치좌표	시점 : 36° 02'79.7" 128° 88'85.9"		
		종점 : 36° 02'89.7" 128° 88'83.3"		
노선명(이정)	고속국도 301호선 75.448~75.520km			
제 원	옹벽형식	보강토	옹벽재료	패널식
	연 장	198.0m	지면노출 높 이	10.3m
	보 강 재 길 이	-	저 판 폭 길 이	-
관리주체	상주영천고속도로(주)		관리주체구분	민간
주변환경	옹벽상부	상주영천고속도로 본선		
	옹벽하부	농경지		
시공현황	준공년도	2017년 06월 27일	시 공 자	두산건설(주)
	부대시설	-		
비 고				



80.1.2 위치도 및 전경사진



【그림 80.1】 위치도

시점부 전경	종점부 전경

【그림 80.2】 전경사진



전면부 전경



배수로 전경



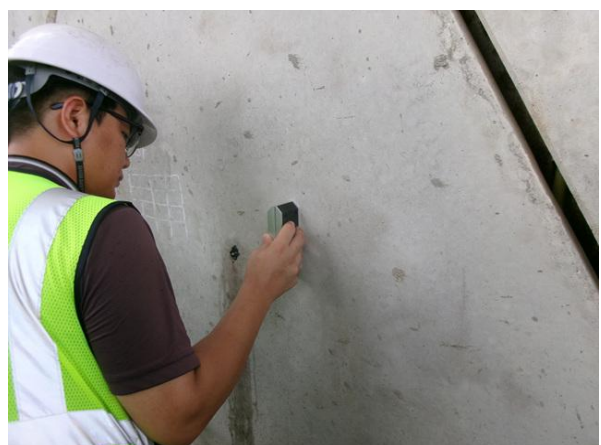
하부 전경



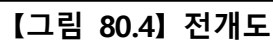
상부 전경

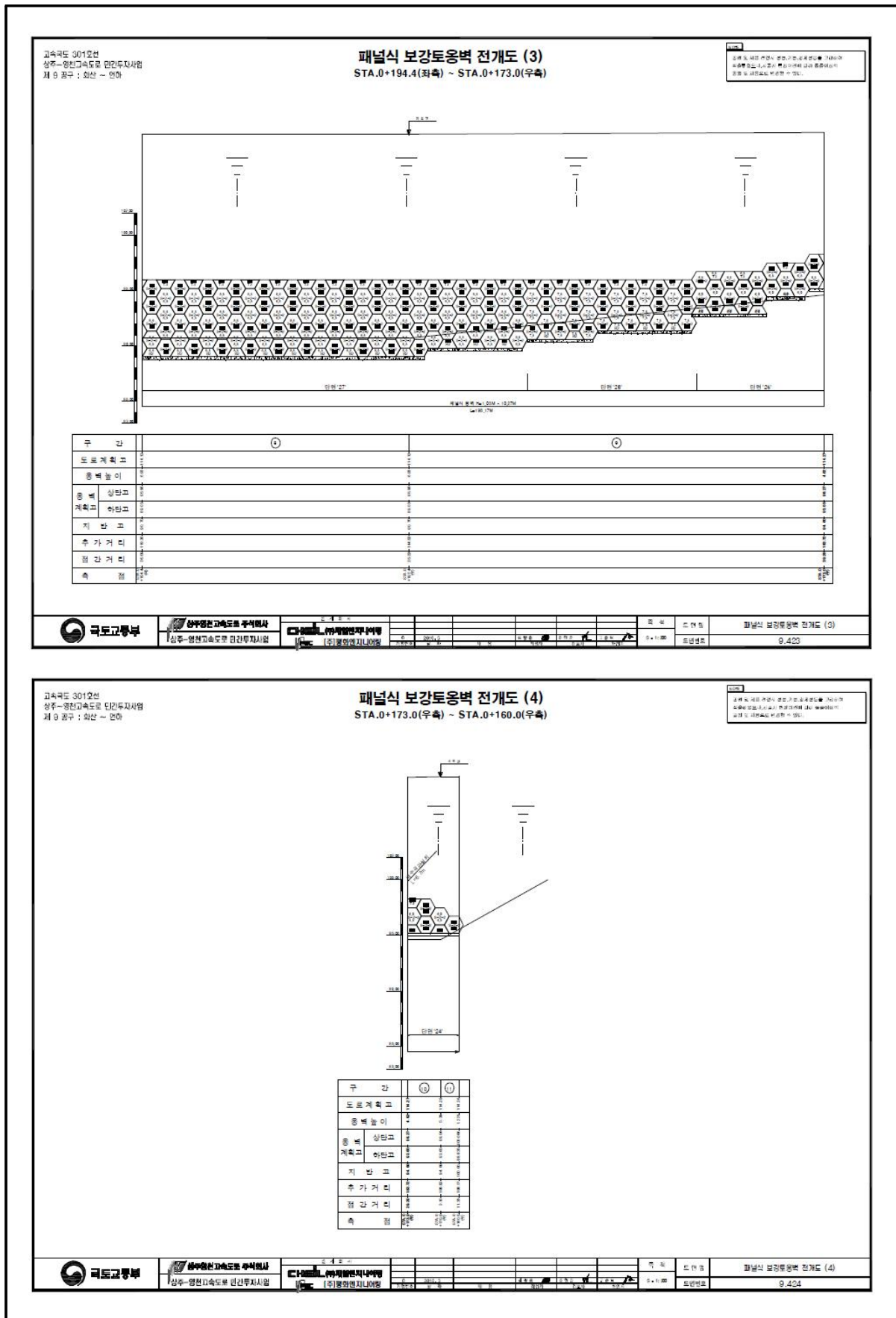


광파기를 이용한 측량 작업

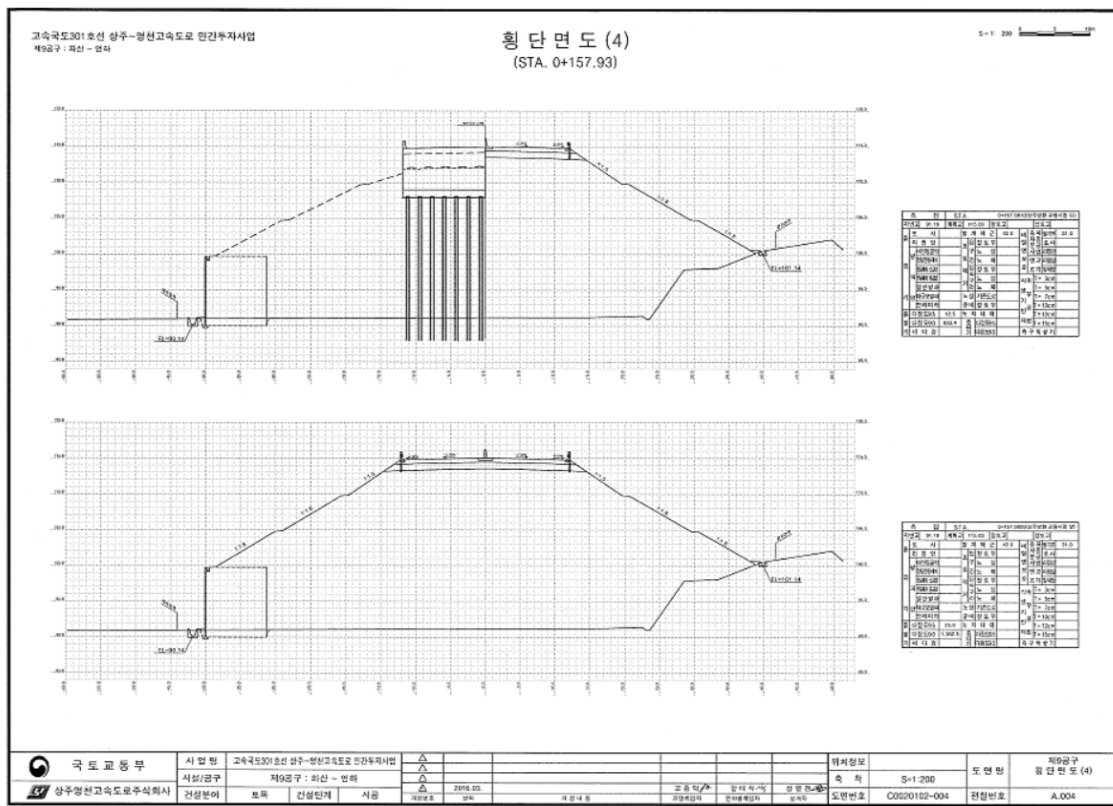


경사계를 이용한 경사도 측정





【그림 14.4】 전개도(계속)



【그림 80.5】 단면도

80.2. 자료수집 및 분석

80.2.1 설계자료 검토

본 시설물은 2017년에 준공된 시설물로 설계 및 시공관련 자료 관리 및 보관상태는 대체로 양호한 것으로 조사되었다.

구조계산서 및 안전검토서

MSEW - Mechanically Stabilized Earth Walls
Design Date: Nov. 2017 12:12:24 설계: 2017년 12월 12일 12:12:24

AASHTO 2002 ASD DESIGN METHOD
상주-영천고속도로 민간투자사업(9공구)
MSEW(2.0): Update # 10.2

PROJECT IDENTIFICATION
 Title: 상주-영천고속도로 민간투자사업(9공구)
 Project Number:
 Client:
 Designer:
 Station Number: 단면30(11-12.32-13.86m)
 Description:
 Company's information:
 Name: 최정재(주)
 Street:
 Telephone #: 02)229-2466
 Fax #: 02)229-2446
 E-Mail: www.wboeung-dev.com
 Original file path and name: W:\Main\공유폴더\1\설계(2014)\전체설계\6(속각재널)\상주-영천(11-12.32-13.86m)_REN
 Original date and time of creating this file: The Feb 06 13:43:28 2014
 PROGRAM MODE: ANALYSIS of a SIMPLE STRUCTURE using METAL STRIPS as reinforcing material.

상주-영천고속도로 민간투자사업(9공구) Page 1 of 9
 Copyright 1998-2010 ADAMA Engineering, Inc. License number MSEW-202125

MSEW - Mechanically Stabilized Earth Walls
Design Date: Nov. 2017 12:12:24 설계: 2017년 12월 12일 12:12:24

SOIL DATA
REINFORCED SOIL
 Unit weight, γ : 20.0 kN/m³
 Design value of internal angle of friction, ϕ : 35.0
RETAINED SOIL
 Unit weight, γ : 20.0 kN/m³
 Design value of internal angle of friction, ϕ : 35.0
FOUNDATION SOIL (Considered as an equivalent uniform soil)
 Equivalent unit weight, γ_{eq} : 19.0 kN/m³
 Equivalent internal angle of friction, ϕ_{eq} : 25.0
 Equivalent cohesion, c_{eq} : 15.0 kPa
 Water table does not affect bearing capacity
LATERAL EARTH PRESSURE COEFFICIENTS
 Ka (internal stability) = 0.2450 (eq. 17 is utilized to calculate Ka for all batters)
 (For internal stability user specified $\delta = 20.00^\circ$)
 Ks (external stability) = 0.2517 (if batter is less than 10? Ka is calculated from eq. 16. Otherwise, eq. 17 is utilized)
BEARING CAPACITY
 Bearing capacity coefficients (calculated by MSEW): $N_c = 27.86$ $N_\gamma = 19.14$
SEISMICITY
 Maximum ground acceleration coefficient, $A = 0.154$
 Design acceleration coefficient in Internal Stability: $R_h = A_m = 0.200$
 Design acceleration coefficient in External Stability: $R_h = A_m = 0.200$
 K_{ae} ($K_h > 0$) = 0.4982 K_{ae} ($K_h = 0$) = 0.2917 $\Delta K_{ae} = 0.2045$ (see eq. 37 in DEMO 82)
 Seismic soil-metal strip friction coefficient, F^* is 80.0% of its specified static value.

상주-영천고속도로 민간투자사업(9공구) Page 2 of 9
 Copyright 1998-2010 ADAMA Engineering, Inc. License number MSEW-202125

MSEW - Mechanically Stabilized Earth Walls
Design Date: Nov. 2017 12:12:24 설계: 2017년 12월 12일 12:12:24

INPUT DATA: Metal strips (Analysis)

DATA	Metal strip type #1	Metal strip type #2	Metal strip type #3	Metal strip type #4	Metal strip type #5
Yield strength of steel, F_y [MPa]	292.0	N/A	N/A	N/A	N/A
Gross width of strip, b [mm]	100.0	N/A	N/A	N/A	N/A
Vertical spacing, S_v [m]	Varies	N/A	N/A	N/A	N/A
Design cross section area, A_c [mm ²]	218.40	N/A	N/A	N/A	N/A

Smooth steel strips.
 Friction angle along reinforcement-soil interface, δ
 @ the top: 22.00 N/A N/A N/A N/A
 @ 6.0 m or below: N/A N/A N/A N/A N/A
 Pullout resistance factor, F^*
 @ the top: 0.40 N/A N/A N/A N/A
 @ 6.0 m or below: 1.00 N/A N/A N/A N/A
 Scale-effect correction factor, α

Variation of Lateral Earth Pressure Coefficient With Depth

Z	K_a/K_{ae}
0 m	1.70
1 m	1.60
2 m	1.55
3 m	1.45
4 m	1.35
5 m	1.30
6 m	1.20

상주-영천고속도로 민간투자사업(9공구) Page 3 of 9
 Copyright 1998-2010 ADAMA Engineering, Inc. License number MSEW-202125

MSEW - Mechanically Stabilized Earth Walls
Design Date: Nov. 2017 12:12:24 설계: 2017년 12월 12일 12:12:24

INPUT DATA: Geometry and Surcharge loads (of a SIMPLE STRUCTURE)
 Design height, H : 13.86 [m] (Embankment depth is $E = 1.00$ m, and height above top of finished bottom grade is $H = 12.86$ m)
 Batter, α : 0.0 [deg]
 Backslope, β : 18.7 [deg]
 Backslope rise: 7.0 [m] Broken back equivalent angle, $I = 14.17$ (see Fig. 25 in DEMO 82)
UNIFORM SURCHARGE
 K_{sur} (DEMOSURGE): Uniformly distributed dead load is 0.0 [kPa], and live load is 15.0 [kPa]

ANALYZED REINFORCEMENT LAYOUT:



SCALE: 0 2 4 6 8 10 [m]

상주-영천고속도로 민간투자사업(9공구) Page 4 of 9
 Copyright 1998-2010 ADAMA Engineering, Inc. License number MSEW-202125

구조계산서 및 안전검토서

MSEW - Mechanically Stabilized Earth Walls 상주-영선고속도로 민간투자사업(9공구)
 Project Name: Seismicity 19.12.10.2024 Date: 2024.12.10.2024
 Drawn By: 2024.12.10.2024 Date: 2024.12.10.2024

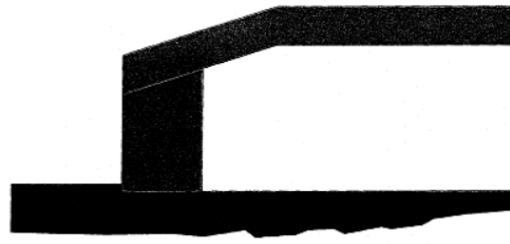
ANALYSIS: CALCULATED FACTORS (Static condition)										Bearing capacity, $F_b = 4.71$, Meyerhof stress = 429.72 kPa.	
Foundation Interface: Direct sliding, $F_s = 2.291$, Eccentricity, $e/L = 0.0958$, F_s -overturning = 1.72										F_s -overturning = 1.72	
#	METAL STRIP		CONNECTION			Metal strip strength F_s	Pullout resistance F_p	Direct sliding F_s	Eccentricity e/L	Product name	
	Elevation [m]	Length [m]	Fs-overall (pullout resistance)	Fs-overall (connection break)	Fs-overall (metal strip strength)						
1	0.38	10.80	1	N/A	1.71	1.90	1.985	5.831	2.551	0.0994 strip	
2	1.15	10.80	1	N/A	1.79	1.99	1.988	5.560	2.640	0.0798 strip	
3	1.92	10.80	1	N/A	1.89	2.10	1.995	5.327	2.735	0.0694 strip	
4	2.69	10.80	1	N/A	1.99	2.21	2.014	5.093	2.838	0.0594 strip	
5	3.46	10.80	1	N/A	2.11	2.35	2.148	4.862	2.948	0.0496 strip	
6	4.23	10.80	1	N/A	2.25	2.50	2.408	4.629	3.068	0.0400 strip	
7	5.00	10.80	1	N/A	2.40	2.67	2.669	4.397	3.197	0.0306 strip	
8	5.77	10.80	1	N/A	2.58	2.86	2.865	4.168	3.337	0.0213 strip	
9	6.54	10.80	1	N/A	2.78	3.09	3.092	3.936	3.480	0.0121 strip	
10	7.31	10.80	1	N/A	3.02	3.36	3.358	3.705	3.655	0.0028 strip	
11	8.08	10.80	1	N/A	3.23	3.59	3.589	3.508	3.834	-0.0007 strip	
12	8.85	10.80	1	N/A	3.40	3.78	3.780	3.356	3.928	-0.0165 strip	
13	9.62	10.80	1	N/A	3.65	4.05	4.054	3.236	4.025	-0.0270 strip	
14	10.39	10.80	1	N/A	3.95	4.39	4.390	3.110	4.054	-0.0388 strip	
15	11.16	10.80	1	N/A	4.31	4.79	4.791	2.965	4.078	-0.0525 strip	
16	11.93	10.80	1	N/A	4.86	5.40	5.403	2.855	4.080	-0.0697 strip	
17	12.70	10.80	1	N/A	5.72	6.36	6.361	2.795	4.054	-0.0834 strip	
18	13.47	10.80	1	N/A	7.00	7.78	7.779	2.720	4.084	-0.1309 strip	

ANALYSIS: CALCULATED FACTORS (Seismic condition)										
Foundation Interface: Direct sliding, $F_s = 1.376$, Eccentricity, $e/L = 0.2555$, F_s -overturning = 1.72										
Bearing capacity, $F_b = 2.01$, Meyerhof stress = 797.56 kPa.										
METAL STRIP			CONNECTION			Metal strip strength F_s	Pullout resistance F_p	Direct sliding F_s	Eccentricity e/L	Product name
#	Elevation [m]	Length [m]	#	F_s -overall (pullout resistance)	F_s -overall (connection break)					
1	0.38	10.80	1	N/A	1.37	1.52	3.729	1.431	0.2416	strip
2	1.15	10.80	1	N/A	1.43	1.59	3.558	1.499	0.2142	strip
3	1.92	10.80	1	N/A	1.51	1.67	3.404	1.573	0.1881	strip
4	2.69	10.80	1	N/A	1.59	1.77	3.251	1.656	0.1632	strip
5	3.46	10.80	1	N/A	1.68	1.87	3.099	1.749	0.1395	strip
6	4.23	10.80	1	N/A	1.79	1.99	2.946	1.853	0.1179	strip
7	5.00	10.80	1	N/A	1.91	2.12	2.793	1.970	0.0956	strip
8	5.77	10.80	1	N/A	2.04	2.27	2.642	2.104	0.0754	strip
9	6.54	10.80	1	N/A	2.20	2.44	2.490	2.264	0.0582	strip
10	7.31	10.80	1	N/A	2.38	2.65	2.337	2.432	0.0379	strip
11	8.08	10.80	1	N/A	2.53	2.81	2.200	2.537	0.0219	strip
12	8.85	10.80	1	N/A	2.64	2.93	2.080	2.676	0.0037	strip
13	9.62	10.80	1	N/A	2.78	3.09	3.091	3.158	-0.0128	strip
14	10.39	10.80	1	N/A	2.95	3.28	3.282	3.490	-0.0284	strip
15	11.16	10.80	1	N/A	3.15	3.50	3.502	3.878	-0.0469	strip
16	11.93	10.80	1	N/A	3.41	3.82	3.817	4.315	-0.0670	strip
17	12.70	10.80	1	N/A	3.84	4.27	4.272	4.756	-0.0925	strip
18	13.47	10.80	1	N/A	4.38	4.87	4.868	5.006	-0.1308	strip

MSEW - Mechanically Stabilized Earth Walls 상주-영선고속도로 민간투자사업(9공구)
 Project Name: Seismicity 19.12.10.2024 Date: 2024.12.10.2024
 Drawn By: 2024.12.10.2024 Date: 2024.12.10.2024

BEARING CAPACITY for GIVEN LAYOUT

	STATIC	SEISMIC	UNITS
(Water table does not affect bearing capacity)			
Ultimate bearing capacity, q_{ult}	203.2	1420.3	[kPa]
Meyerhof stress, σ_v	429.72	767.4	[kPa]
Eccentricity, e	0.99	2.67	[m]
F_y calculated	0.092	0.247	
Base length	10.80	10.80	[m]



SCALE:
 0 2 4 6 8 10 [m]

상주-영선고속도로 민간투자사업(9공구)
 Copyright 1999-2010 ADAMA Engineering, Inc. Page 5 of 9
 License number MSEW-302125

상주-영선고속도로 민간투자사업(9공구)
 Copyright 1999-2010 ADAMA Engineering, Inc. Page 6 of 9
 License number MSEW-302125

MSEW - Mechanically Stabilized Earth Walls 상주-영선고속도로 민간투자사업(9공구)
 Project Name: Seismicity 19.12.10.2024 Date: 2024.12.10.2024
 Drawn By: 2024.12.10.2024 Date: 2024.12.10.2024

DIRECT SLIDING for GIVEN LAYOUT
 (See METAL STRIP reinforcement)
 Along reinforced and foundation soils interface: F_s -static = 2.291 and F_s -seismic = 1.376

#	Metal strip Elevation [m]	Metal strip Length [m]	Fs Static	Fs Seismic	Metal strip Type #	Product name
1	0.38	10.80	2.251	1.431	1	strip
2	1.15	10.80	2.640	1.499	1	strip
3	1.92	10.80	2.735	1.573	1	strip
4	2.69	10.80	2.818	1.656	1	strip
5	3.46	10.80	2.948	1.749	1	strip
6	4.23	10.80	3.068	1.853	1	strip
7	5.00	10.80	3.197	1.970	1	strip
8	5.77	10.80	3.337	2.104	1	strip
9	6.54	10.80	3.490	2.256	1	strip
10	7.31	10.80	3.655	2.432	1	strip
11	8.08	10.80	3.834	2.637	1	strip
12	8.85	10.80	4.028	2.876	1	strip
13	9.62	10.80	4.235	3.158	1	strip
14	10.39	10.80	4.454	3.490	1	strip
15	11.16	10.80	4.678	3.878	1	strip
16	11.93	10.80	4.900	4.315	1	strip
17	12.70	10.80	5.084	4.756	1	strip
18	13.47	10.80	5.086	5.006	1	strip

ECCENTRICITY for GIVEN LAYOUT
 At interface with foundation: e/L static = 0.0958, e/L seismic = 0.2555; Overturning: F_s -static = 1.75, F_s -seismic = 1.79

#	Metal strip Elevation [m]	Metal strip Length [m]	e/L Static	e/L Seismic	Metal strip Type #	Product name
1	0.38	10.80	0.0904	0.2416	1	strip
2	1.15	10.80	0.0798	0.2142	1	strip
3	1.92	10.80	0.0694	0.1881	1	strip
4	2.69	10.80	0.0594	0.1632	1	strip
5	3.46	10.80	0.0496	0.1395	1	strip
6	4.23	10.80	0.0400	0.1179	1	strip
7	5.00	10.80	0.0306	0.0956	1	strip
8	5.77	10.80	0.0213	0.0754	1	strip
9	6.54	10.80	0.0121	0.0582	1	strip
10	7.31	10.80	0.0028	0.0379	1	strip
11	8.08	10.80	-0.0007	0.0219	1	strip
12	8.85	10.80	-0.0165	0.0037	1	strip
13	9.62	10.80	-0.0270	-0.0128	1	strip
14	10.39	10.80	-0.0388	-0.0284	1	strip
15	11.16	10.80	-0.0525	-0.0469	1	strip
16	11.93	10.80	-0.0697	-0.0670	1	strip
17	12.70	10.80	-0.0834	-0.0925	1	strip
18	13.47	10.80	-0.1309	-0.1308	1	strip

상주-영선고속도로 민간투자사업(9공구)
 Copyright 1999-2010 ADAMA Engineering, Inc. Page 7 of 9
 License number MSEW-302125

MSEW - Mechanically Stabilized Earth Walls 상주-영선고속도로 민간투자사업(9공구)
 Project Name: Seismicity 19.12.10.2024 Date: 2024.12.10.2024
 Drawn By: 2024.12.10.2024 Date: 2024.12.10.2024

RESULTS for STRENGTH [N Live Load included in calculating Tmxs] / (Actual stress)

#	Metal strip Elevation [m]	Coverage ratio, $R_o = b/S$	Horizontal spacing, S [m]	Long-term strength F_y [kN/m]	T_{mx} [kN/m]	T_{md} [kN/m]	Specified minimum F_s -overall static	Actual calculated F_s -overall static	Specified minimum F_s -overall seismic	Actual calculated F_s -overall seismic
1	0.38	0.149	0.670	127.8	67.09	16.82	N/A	1.905	N/A	1.523
2	1.15	0.149	0.670	127.8	64.26	16.09	N/A	1.988	N/A	1.590
3	1.92	0.149	0.670	127.8	60.98	15.35	N/A	2.095	N/A	1.674
4	2.69	0.149	0.670	127.8	57.71	14.62	N/A	2.214	N/A	1.767
5	3.46	0.149	0.670	127.8	54.46	13.88	N/A	2.348	N/A	1.870
6	4.23	0.149	0.670	127.8	51.15	13.15	N/A	2.498	N/A	1.987
7	5.00	0.149	0.670	127.8	47.88	12.41	N/A	2.669	N/A	2.119
8	5.77	0.149	0.670	127.8	44.60	11.68	N/A	2.865	N/A	2.279
9	6.54	0.149	0.670	127.8	41.33	10.94	N/A	3.092	N/A	2.445
10	7.31	0.149	0.670	127.8	38.05	10.21	N/A	3.358	N/A	2.648
11	8.08	0.149	0.670	127.8	35.61	9.52	N/A	3.589	N/A	2.813
12	8.85	0.149	0.670	127.8	33.81	9.82	N/A	3.780	N/A	2.929
13	9.62	0.149	0.670	127.8	31.52	9.82	N/A	4.054	N/A	3.091
14	10.39	0.149	0.670	127.8	29.11	9.82	N/A	4.390	N/A	3.282
15	11.16	0.149	0.670	127.8	26.67	9.82	N/A	4.791	N/A	3.502
16	11.93	0.149	0.670	127.8	23.65	9.82	N/A	5.400	N/A	3.817
17	12.70	0.149	0.670	127.8	20.09	9.82	N/A	6.361	N/A	4.272
18	13.47	0.149	0.670	127.8	16.43	9.82	N/A	7.779	N/A	4.864

RESULTS for PULLOUT Live load included in calculating Tmxs
 NOTE: Live load is not included in calculating the overburden pressure used to assess pullout resistance.

#	Metal strip Elevation [m]	Coverage ratio, $R_o = b/S$	T_{mx} [kN/m]	T_{md} [kN/m]	L_e [m]	L_a [m]	Avail Static F_y [kN/m]	Specified Static F_s	Actual Static F_y [kN/m]	Specified Seismic F_s [kN/m]	Actual Seismic F_y	
see NOTE)												
1	0.38	0.149	67.09	16.82	10.57	0.23	391.2	N/A	5.831	312.9	N/A	3.729
2	1.15	0.149	64.26	16.09	10.11	0.69	357.3	N/A	5.560	285.9	N/A	3.528
3	1.92	0.149	60.98	15.35	9.65	1.15	324.6	N/A	5.327	259.9	N/A	3.404
4	2.69	0.149	57.71	14.62	9.19	1.61	293.9	N/A	5.093	235.1	N/A	3.251
5	3.46	0.149	54.46	13.88	8.72	2.08	266.7	N/A	4.862	211.7	N/A	3.099
6	4.23	0.149	51.15	13.15	8.26	2.54	246.8	N/A	4.629	189.4	N/A	2.946
7	5.00	0.149	47.88	12.41	7.80	3.00	230.5	N/A	4.397	168.4	N/A	2.793
8	5.77	0.149	44.60	11.68	7.34	3.46	216.9	N/A	4.168	148.7	N/A	2.642
9	6.54	0.149	41.33	10.94	6.88	3.92	192.7	N/A	3.936	130.1	N/A	2.490
10	7.31	0.149	38.05	10.21	6.41	4.39	172.9	N/A	3.702	112.8	N/A	2.338
11	8.08	0.149	35.61	9.82	6.17	4.63	128.9	N/A	3.508	99.9	N/A	2.260
12	8.85	0.149	33.12	9.43	5.92	4.87	93.6	N/A	3.314	90.8	N/A	2.182
13	9.62	0.149	31.52	9.02	6.17	4.63	102.0	N/A	3.236	81.6	N/A	1.974
14	10.39	0.149	29.11	8.62	6.17	4.63	102.0	N/A	3.110	72.4	N/A	1.860
15	11.16	0.149	26.67	8.23	6.42	4.37	79.5	N/A	2.916	63.5	N/A	1.746
16	11.93	0.149	23.85	7.82	6.17	4.63	76.1	N/A	2.828	54.1	N/A	1.616
17	12.70	0.149	20.69	7.82	6.17	4.63	56.1	N/A	2.795	44.9	N/A	1.501
18	13.47	0.149	16.97	7.82	6.17	4.63	36.1	N/A	2.762	35.7	N/A	1.386

구조계산서 및 안전검토서

MSEW - Mechanically Stabilized Earth Walls

Printed Date: Mon Mar 18 12:33:19 2019

상주-영천고속도로 민간투자사업(9공구)

104-102상주고속도로영천간사설(9공구) 작업공차(22.8)-패널식(2.5m)아인(단면)101-12.32-13.16(2019)

RESULTS for CONNECTION (static conditions)

Live Load included in calculating Tmax

#	Metal strip Elevation [m]	Coverage ratio R=bs/Sh	Horizontal spacing, Sh [m]	Connection force, To [kN/m]	Reduction factor for connection break, CR _u	Long-term connection strength, Tac (break criterion) [kN/m]	Metal strip long-term strength [kN/m]	Fs-overall connection break		Fs-overall Metal strip strength		Product name
								Specified	Actual	Specified	Actual	
1	0.38	0.149	0.670	67.1	0.90	115.0	127.8	N/A	1.71	N/A	1.90	strip
2	1.15	0.149	0.670	64.3	0.90	115.0	127.8	N/A	1.79	N/A	1.99	strip
3	1.92	0.149	0.670	61.0	0.90	115.0	127.8	N/A	1.89	N/A	2.10	strip
4	2.69	0.149	0.670	57.7	0.90	115.0	127.8	N/A	1.99	N/A	2.21	strip
5	3.46	0.149	0.670	54.4	0.90	115.0	127.8	N/A	2.11	N/A	2.35	strip
6	4.23	0.149	0.670	51.2	0.90	115.0	127.8	N/A	2.25	N/A	2.50	strip
7	5.00	0.149	0.670	47.9	0.90	115.0	127.8	N/A	2.40	N/A	2.67	strip
8	5.77	0.149	0.670	44.6	0.90	115.0	127.8	N/A	2.58	N/A	2.86	strip
9	6.54	0.149	0.670	41.3	0.90	115.0	127.8	N/A	2.78	N/A	3.09	strip
10	7.31	0.149	0.670	38.0	0.90	115.0	127.8	N/A	3.02	N/A	3.36	strip
11	8.08	0.149	0.670	35.6	0.90	115.0	127.8	N/A	3.23	N/A	3.59	strip
12	8.85	0.149	0.670	33.8	0.90	115.0	127.8	N/A	3.40	N/A	3.78	strip
13	9.62	0.149	0.670	31.5	0.90	115.0	127.8	N/A	3.65	N/A	4.05	strip
14	10.39	0.149	0.670	29.1	0.90	115.0	127.8	N/A	3.95	N/A	4.39	strip
15	11.16	0.149	0.670	26.7	0.90	115.0	127.8	N/A	4.31	N/A	4.79	strip
16	11.93	0.149	0.670	23.7	0.90	115.0	127.8	N/A	4.66	N/A	5.40	strip
17	12.70	0.149	0.670	20.1	0.90	115.0	127.8	N/A	5.72	N/A	6.36	strip
18	13.47	0.149	0.670	16.4	0.90	115.0	127.8	N/A	7.00	N/A	7.78	strip

RESULTS for CONNECTION (seismic conditions)

Live Load included in calculating Tmax

#	Metal strip Elevation [m]	Coverage ratio R=bs/Sh	Horizontal spacing, Sh [m]	Connection force, To [kN/m]	Reduction factor for connection break, CRu	Long-term connection strength, Tac (break criterion) [kN/m]	Metal strip long-term strength, [kN/m]	Fs-overall connection break		Fs-overall Metal strip strength		Product name
								Specified	Actual	Specified	Actual	
1	0.38	0.149	0.670	83.9	0.90	115.0	127.8	N/A	1.37	N/A	1.52	strip
2	1.15	0.149	0.670	80.3	0.90	115.0	127.8	N/A	1.43	N/A	1.59	strip
3	1.92	0.149	0.670	76.3	0.90	115.0	127.8	N/A	1.51	N/A	1.67	strip
4	2.69	0.149	0.670	72.3	0.90	115.0	127.8	N/A	1.59	N/A	1.77	strip
5	3.46	0.149	0.670	68.3	0.90	115.0	127.8	N/A	1.68	N/A	1.87	strip
6	4.23	0.149	0.670	64.3	0.90	115.0	127.8	N/A	1.79	N/A	1.99	strip
7	5.00	0.149	0.670	60.3	0.90	115.0	127.8	N/A	1.91	N/A	2.12	strip
8	5.77	0.149	0.670	56.3	0.90	115.0	127.8	N/A	2.04	N/A	2.27	strip
9	6.54	0.149	0.670	52.3	0.90	115.0	127.8	N/A	2.20	N/A	2.44	strip
10	7.31	0.149	0.670	48.3	0.90	115.0	127.8	N/A	2.38	N/A	2.65	strip
11	8.08	0.149	0.670	45.4	0.90	115.0	127.8	N/A	2.53	N/A	2.81	strip
12	8.85	0.149	0.670	43.6	0.90	115.0	127.8	N/A	2.64	N/A	2.93	strip
13	9.62	0.149	0.670	41.3	0.90	115.0	127.8	N/A	2.78	N/A	3.09	strip
14	10.39	0.149	0.670	38.9	0.90	115.0	127.8	N/A	2.95	N/A	3.28	strip
15	11.16	0.149	0.670	36.5	0.90	115.0	127.8	N/A	3.15	N/A	3.50	strip
16	11.93	0.149	0.670	33.5	0.90	115.0	127.8	N/A	3.44	N/A	3.82	strip
17	12.70	0.149	0.670	29.9	0.90	115.0	127.8	N/A	3.84	N/A	4.27	strip
18	13.47	0.149	0.670	26.2	0.90	115.0	127.8	N/A	4.38	N/A	4.87	strip

지표지질조사

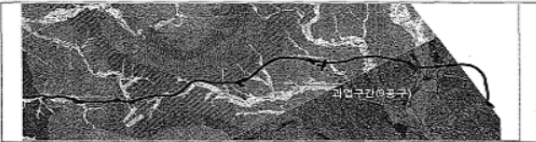
제 4 장 조 사 결 과

4.1 지표 지질 조사

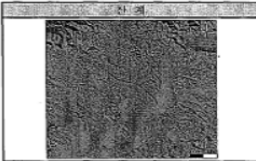
4.1.1 지형 및 지질특성

조사지역의 지형은 변상한 상하를 특징으로 높은 산악, 역상산, 역암, 내질암(세일 및 이암)등으로 이루어지는 중생대 경상누층군의 화산암류들이 넓게 분포

조사지역의 구성암석은 용암암과 호성암에서 변형하는 방향으로 해당지역에 분포 하는 운산층(반이암층)의 경우에는 내질암이 매우 우세한 호성 화산암류

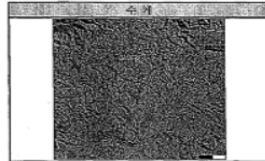


가. 지형특성



전세적으로 낮은 구릉지를 이루고 있으나 기암구간의 특이하고 북쪽에는 비교적 높은 산지를 이루고 있음

과립노선은 높이 50~100m의 비교적 낮은 산을 따라 지나가고 있음



과립노선의 남쪽으로 급조강이 흐르고 있음

과립노선의 북쪽에는 고원산과 자호산이 남북방향으로 흐르고 있으며 특히 고원산과 자호산의 중앙부를 따라

각각의 화산층은 독립된 지형을 형성하고 있음

나. 분포암종 특성

구 분	지질특성
운산층	층의 두께는 700m 내외이며 암석의 및 지층의 이암과 상도암, 암석의 세일 및 사암으로 구성된다. 최하부는 2'3m 두께의 운산층 화암층으로, 층부는 기암을 역으로 특징 지어진다. 운산층의 하부는 주로 화산암의 암석 및 석회암지층과 화산암의 기암으로 구성되므로, 우물지층을 지시하는 층의 모 양을 갖으며, 석회암과 석회암의 암석들이 산출된다(Tazawa, 1989)

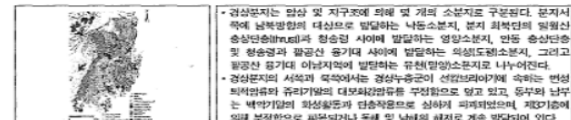
47

영선-상주 고속도로 민간투자사업 실시계획

다. 지질 계통도

지질시대	층명	특성	비고
제4기	충적층(Cn)	· 하천 및 산곡 퇴적물	· 부상암
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 전 구간에서 기반암을 관입
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
제3기	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
제2기	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
제1기	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부
	충적암(Kcl)	· 과립의 퇴적	· 3공구 중점부

라. 지질계통도



48

4.1.2 영상정보를 활용한 선형 구조 분석

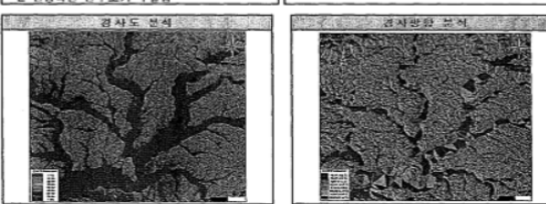
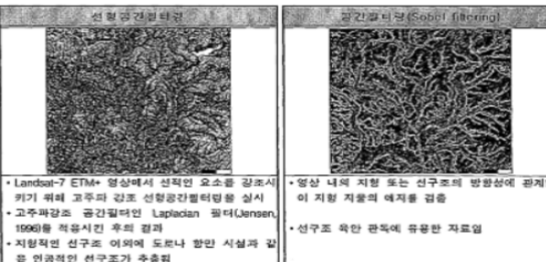
가. 항공위성영상 분석

- ① 목적
- 과립지역의 광역적인 지질 특성 파악 및 선형구조 발달 상태 파악
 - 지형 및 지질특성(단층, 절리, 암맥 등의 선구조)파악
 - 과립구간에 대한 지질정보와 단층, 절리 등에 의한 광역적인 선구조 해석

② 관측 및 방법

- 30m 해상도의 Landsat TM 위성영상 자료를 분석하여 분석
- 선형 공간 필터링 분석, 주성분 분석, 반도비율 분석 등을 통해 광역 선구조 해석에 이용
- 식생지수, 습도도 분석을 통해 식생 및 토양환경 분석 실시

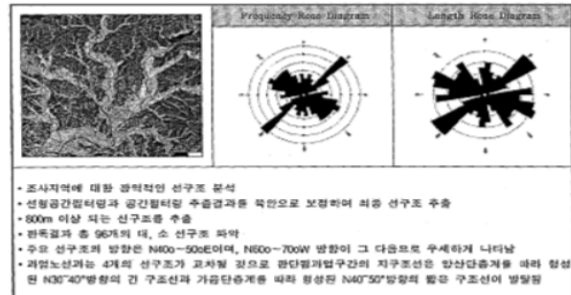
③ 위성영상결과



49

영선-상주 고속도로 민간투자사업 실시계획

④ 결과 분석



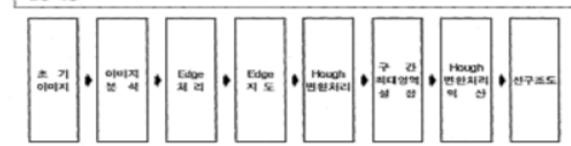
- 조사지역에 대한 광역적인 선구조 분석
- 선형공간 필터링과 공간통계적 추론결과를 확인하여 최종 선구조 추출
- 900m 이상 되는 선구조를 추출
- 관측결과 총 96개의 선, 선 구조 파악
- 주요 선구조 방향은 N400~500E이며, N500~700W 방향이 그 다음으로 우세하게 나타난다
- 과립노선은 4개의 선구조가 교차할 것으로 판단되나 과립노선의 선구조는 판상단층계열에 따라 형성된 N30~40°방향의 선 구조선과 과립단층계열에 따라 형성된 N40~50°방향의 선 구조선으로 발달함

나. 음영기복도(DEM)를 이용한 선구조 분석

- ① 목적
- 과립지역에 대한 광역적인 선구조 분석
 - 수치지도에서 얻은 음영기복도 작성으로 선구조의 발달 방향 확인
 - 선구조의 분포 및 선구조의 분포 특성 파악

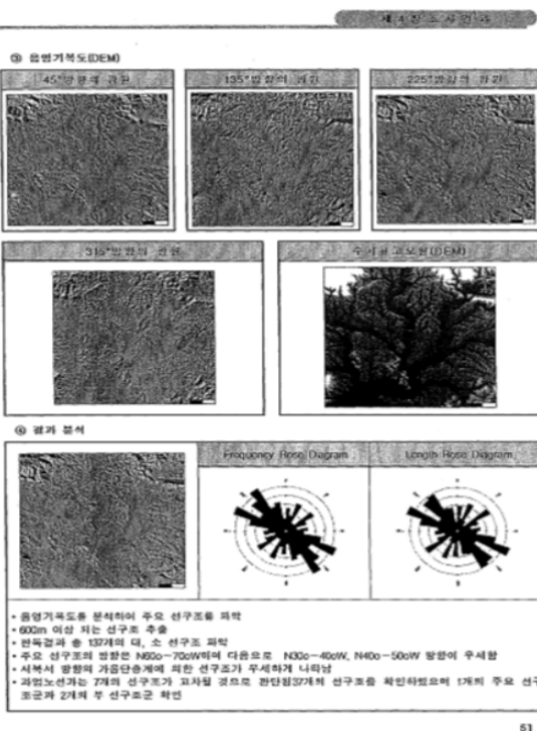
② 분석 방법 및 과정

- 수치지도로부터 작성된 DEM(Digital Elevation Model) 음영기복도를 이용, 선구조 추출
- 선구조의 분포 및 선구조의 분포 특성에 대한 가중치 분석을 통한 선구조의 분포 특성 파악 및 선구조의 분포 특성 파악



50

지표지질조사

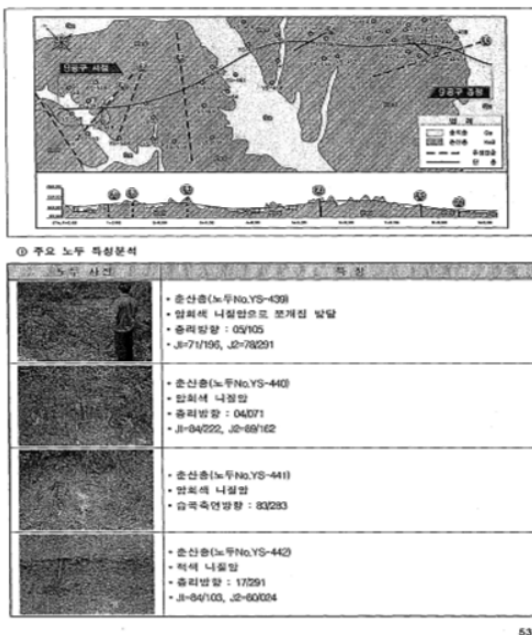


영천-상주 고속도로 민간투자사업 실시계획

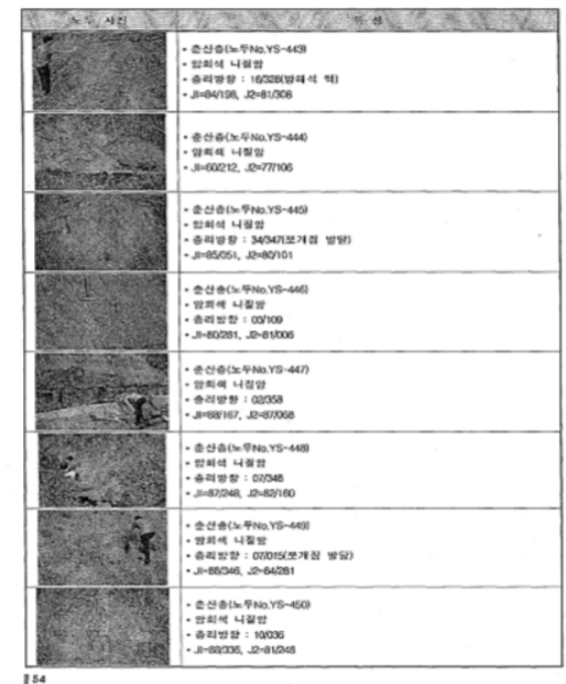


4.1.3 과잉구간 지질분포 특성

가. 상세 지표지형조사



영천-상주 고속도로 민간투자사업 실시계획



지표지질조사

도면 사진	특성
	• 충산층(No. No.YS-451) • 암석에 노출됨 • 층리방향 : 06228 • JI-84221, J2-81063
	• 충산층(No. No.YS-452) • 암석에 노출됨 • 층리방향 : 07031 • JI-80710, J2-84246
	• 충산층(No. No.YS-453) • 암석에 노출됨 • 층리방향 : 11112 • JI-60365, J2-79262
	• 충산층(No. No.YS-454) • 암석에 노출됨 • 층리방향 : 10056 • JI-82247, J2-88342
	• 충산층(No. No.YS-457) • 암석에 노출됨 • 층리방향 : 14044 • JI-85172, J2-84081
	• 충산층(No. No.YS-458) • 암석에 노출됨 • 층리방향 : 14052 • JI-86244, J2-88260
	• 충산층(No. No.YS-460) • 적색 암석 • 층리방향 : 07054 • JI-88130, J2-76251
	• 충산층(No. No.YS-461) • 암석에 노출됨(암석 산반출) • 층리방향 : 06032 • JI-76324, J2-76340

55

영천-상주 고속도로 민간투자사업 실시계획

도면 사진	특성
	• 충산층(No. No.YS-462) • 암석에 노출됨 • 층리방향 : 15038 • JI-87346, J2-73246
	• 충산층(No. No.YS-465) • 암석에 노출됨 • 층리방향 : 11034
	• 충산층(No. No.YS-544) • 적색 암석 • 층리방향 : 05254, 07214 • JI-64074, J2-88167
	• 충산층(No. No.YS-545) • 암석에 노출됨 • 층리방향 : 08106 • JI-78050, J2-81247, J3-74154
	• 충산층(No. No.YS-546) • 적색 및 암석에 노출됨 • 층리방향 : 08002 • JI-80334, J2-82054
	• 충산층(No. No.YS-547) • 암석에 노출됨 • 층리방향 : 11094 • JI-80172, J2-80257
	• 충산층(No. No.YS-548) • 적색 암석(암석 산반출) • 층리방향 : 02116 • JI-71248, J2-67138
	• 충산층(No. No.YS-549) • 암석에 노출됨 • 층리방향 : 12182 • JI-79154, 88356, J2-88274, 76032, J3-89243

56

도면 사진	특성
	• 충산층(No. No.YS-550) • 적색 암석 및 암석에 노출됨(적색암 용출 함유한 이암상 함재) • 층리방향 : 06054 • JI-90006, J2-81314
	• 충산층(No. No.YS-552) • 암석에 노출됨(암석 산반출) • 층리방향 : 07044 • JI-78152, J2-86265
	• 충산층(No. No.YS-553) • 암석에 노출됨(암석 산반출) • 층리방향 : 06030 • JI-90182, J2-70160
	• 충산층(No. No.YS-554) • 적색 암석(암석 산반출) • 층리방향 : 12008 • JI-82012, J2-88014, J3-83074
	• 충산층(No. No.YS-555) • 적색 암석 • 층리방향 : 06000 • JI-83164, J2-83004

① 합동별 편이점 관찰 및 Modal 분석 결과

충산층(적색암)

• 구성광물은 석영, 방해석, 점토광물 구성
• 상드크기의 석영입자와 점토 및 유기물입자 교호로 인한 불균질성(heterogeneity)이 발달

충산층(적색암)

• 구성광물은 석영, 방해석, 점토광물로 구성
• 주로 암석 내지 적색 세립토 구성

57

영천-상주 고속도로 민간투자사업 실시계획

4.14 과업구간 지질구조 분석

가. 단층구조

① 단층대 분포 현황

구분	지점 명칭				주입/경사	입각 (m)	폭		노선 교차점 (STA.)	구분
	서점 노지	서측 노지	동점 노지	동측 노지			폭(°)	폭(°)		
F1	-	-	●	-	N80E/수직	2000내외	-	-	0+320	수정 단층
F2	-	-	●	-	N80E/수직	1500내외	-	-	1+448	수정 단층
F3	-	●	-	-	N05E/수직	3000내외	-	20내	2+626	수정 단층
F4	-	●	-	-	N80W/80SW	800내외	-	20내	5+480	소단층
F5	-	●	●	-	N05W/80NE	700내외	5	20내	7+655	소단층
F6	-	-	●	-	N27W/수직	200내외	-	-	8+460	수정 단층

※ 대단층: 피세대 폭 100m 이상 또는 단층길이 100cm 이상

중단층: 피세대 폭 100~10cm 또는 단층길이 100~10cm

소단층: 피세대 폭 10cm 이하 또는 단층길이 10cm 이하

② 각 단층 특성분석

F-1 단층			
특성	• 계곡을 따라 발달하는 선구조에서 관찰.		
파열노선에 대한 영향	• 파열노선 시점부 STA. 0+920(양기과)에서 노선과 교차할 것으로 판단됨.		
방향	N80E/수직	연장	2000m내외
피세대 폭	-	단층 gouge	-
관련시추공	-	선구조	발달

F-2 단층			
특성	• 계곡을 따라 발달하는 선구조에서 관찰.		
파열노선에 대한 영향	• 파열노선 시점부 STA. 1+448(양기과)에서 노선과 교차할 것으로 판단됨.		
방향	N80E/수직	연장	1500m내외
피세대 폭	-	단층 gouge	-
관련시추공	-	선구조	발달

58

지표지질조사

표제 4-2-2 조사 결과

F-3 단층			
특성	• CBB6 시추공에서 core loss와 함께 발달하는 전단단열대가 관찰됨.		
과입노선에 대한 영향	• 과입노선 STA. 2+626(뚝기부)에서 노선과 교차할 것으로 판단됨.		
방향	N35E/수직	연장	3000m내외
파쇄대 폭	-	단층 gouge	-
관련시추공	CBB6(30.0°30.0)	선구조	미발달

F-4 단층			
특성	• CBB16 시추공에서 주향이동성 단층대 발달,굴내형상촬영을 통해 방향성 확인		
과입노선에 대한 영향	• 과입노선 STA. 5+480(뚝기부)에서 노선과 교차할 것으로 판단됨.		
방향	N80W/80SW	연장	800m내외
파쇄대 폭	2m이내	단층 gouge	-
관련시추공	CBB16(16.6°21.0m)	선구조	미발달

F-5 단층			
특성	• CBB27 시추공 전방에 걸쳐 전단단열대 및 방해석맥의 출현이 발달하며 광역선구조 분석에서도 그 방향성이 인지됨.		
과입노선에 대한 영향	• 과입노선 종점부 STA. 7+656(뚝기부)에서 노선과 교차할 것으로 판단됨.		
방향	N05W/00NE	연장	700m내외
파쇄대 폭	2m이내	단층 gouge	5cm
관련시추공	CBB27(12.0°13.0m)	선구조	발달

F-6 단층			
특성	• 선구조를 통해 관찰		
과입노선에 대한 영향	• 과입노선 종점부 STA. 8+460(뚝기부)에서 노선과 교차할 것으로 판단됨.		
방향	N67W/수직(?)	연장	200m내외
파쇄대 폭	-	단층 gouge	-
관련시추공	-	선구조	발달

80.2.2 시설물 점검이력

대상시설물은 2종 시설물로서 준공이후 기준에 따라 정기안전점검, 정밀안전점검, 성능평가를 지속적으로 실시해 왔으며, 이력사항은 다음과 같다.

【표 80.2】 점검이력사항

번호	기 간	점검진단 기관명	책임 기술자	점검종류	점검 결과	안전 등급
1	2017.11.13 ~2017.12.28	(주)명성엔 지니어링	인승철	정기안전 점검	블럭식용벽4에 대한 점검결과, 주요 손상으로는 블럭 전면부 및 배수로 균열, 조인트 실란트 파손 등이 국부적으로 발생한 것으로 조사되었다. 기 발생한 손상부는 내구성 확보 차원의 보수 등의 조치가 필요하다.	양호
2	2018.05.28 ~2018.06.29	(주)명성엔 지니어링	인승철	정기안전 점검	블럭식용벽4에 대한 점검결과, 주요 손상으로는 블럭 전면부 및 배수로 균열, 조인트 실란트 파손 등이 국부적으로 발생한 것으로 조사되었다. 기 발생한 손상부는 내구성 확보 차원의 보수 등의 조치가 필요하다.	양호
3	2018.10.23 ~2018.12.14	(주)명성엔 지니어링	인승철	정기안전 점검	블럭식용벽4에 대한 점검결과, 주요 손상으로는 블럭 전면부 및 배수로 균열, 조인트 실란트 파손 등이 국부적으로 발생한 것으로 조사되었다. 기 발생한 손상부는 내구성 확보 차원의 보수 등의 조치가 필요하다.	양호
4	2019.03.18 ~2019.05.28	(주)명성엔 지니어링	인승철	정기안전 점검	블럭식용벽4에 대한 점검결과, 블럭 전면부 및 배수로 균열, 배수로 들뜸, 조인트 실란트 파손 등이 국부적으로 발생한 것으로 조사되었다. 기 발생한 손상부는 내구성 확보 차원의 보수가 필요할 것으로 판단된다.	양호
5	2019.09.16 ~2019.12.27	(주)명성엔 지니어링	장진원	정밀안전 점검	본용벽에대한정밀안전점검결과,문제점이없 는최상의상태인“A”등급의우수한상태로평 가되었다. 블록식용벽04의전면부에는배부름,블록재균 열이조사되었고,배부름의경우주의관찰및계 측을통한유지관리후손상의진전시적절한조 치를취하는것이바람직할것으로판단된다. 또한,블록재균열의경우손상의진전방지를위 한표면처리등의조치가필요하다.주변영향인 자(사면부,배수시설)에서는배수로파손,배수 로균열등이조사되었으며,내구성증진위한단 면보수,주입보수등의보수가필요하다고판단 된다.금회조사시기에는사용성에문제는없는 상태로판단되나주기적인점검을통한손상의 증가및확대등에대해확인,조치를실시하는유 지관리가필요할것으로판단된다.	A등급

번호	기간	점검진단 기관명	책임 기술자	점검종류	점검 결과	안전 등급
6	2020.05.12 ~2020.06.30	(주)명성엔 지니어링	인승철	정기안전 점검	블럭식용벽4에 대한 점검결과, 블럭 전면부 배부름, 블럭 전면부 및 배수로 균열, 배수로 파손, 조인트 실란트 파손 등이 국부적으로 발생한 것으로 조사되었다. 기 발생한 손상부는 내구성 확보 차원의 보수가 필요할 것으로 판단된다. 특히, 배부름의 경우 주의관찰 및 계측을 통한 유지관리 후 손상의 진전시 적절한 조치를 취하는 것이 바람직할 것으로 판단된다.	양호
7	2020.08.31 ~2020.12.31	(주)명성엔 지니어링	인승철	2중성능 평가	? 안전성능평가는외관상관찰되는시설물의 결함을중심으로조사·평가하였으며,현장조사및분석결과중대결함은관찰되지않았고, 용벽의외관에는블록재균열,배부름,배수로 균열,배수로파손,실란트파손등의손상이조사되었으나,용벽의사용성에는영향을주지 않는것으로판단되므로내구성증진을위한표면처리,단면보수,실란트재시공등의적절한 보수가필요하다고판단됨.또한,전면부에배부름발생의원인은시공미흡으로추정되며, 배부름의진행성확인을위한주기적인점검및 계측을통한자료분석후손상의진전시적절한 보수를통한관리가필요함. ? 내구성능평가는시간에따라변화하는안전 성능저하에영향을미치는요소에대한평가로서본콘크리트용벽의열화진전평가및열화환경평가를종합하여분석한결과,평가결과“A”로평가됨. ? 종합평가결과,외관상결함,손상등의요인에대한문제점이없고내구성능저하가능성이 낮으며외부환경조건변화등을수용할수있는 성능수준인A(우수)등급으로평가됨. ? 본보강토용벽의성능목표등급은세부지침에의거하여용벽의일반적인성능목표인“B” 등급으로성능목표를설정하였으며,현재성능은목표성능을상회하여매우만족하는“A” 등급상태로주기적인점검및관리를통한평가저해요소에대한관리가이루어진다면시설물의안전및내구성에는문제가없을것으로판단 됨.	A등급

번호	기 간	점검진단 기관명	책임 기술자	점검종류	점검 결과	안전 등급
8	2020.08.31 ~2020.12.31	(주)명성엔 지니어링	인승철	정기안전 점검	블럭식용벽4에 대한 점검결과, 블럭 전면부 배부름, 블럭 전면부 및 배수로 균열, 배수로 파손, 조인트 실란트 파손 등이 국부적으로 발생한 것으로 조사되었다. 기 발생한 손상부는 내구성 확보 차원의 보수가 필요할 것으로 판단된다. 특히, 배부름의 경우 주의관찰 및 계측을 통한 유지관리 후 손상의 진전시 적절한 조치를 취하는 것이 바람직할 것으로 판단된다.	양호
9	2021.03.08 ~2021.06.07	(주)명성엔 지니어링	장진원	정기안전 점검	블럭식 용벽 04에 대한 점검결과, 블럭 전면부 배부름, 배수로 균열, 배수로 파손, 조인트 실란트 파손 등이 국부적으로 발생한 것으로 조사되었다. 기 발생한 손상부는 내구성 확보 차원의 보수가 필요할 것으로 판단된다. 특히, 배부름의 경우 주의관찰 및 계측을 통한 유지관리 후 손상의 진전시 적절한 조치를 취하는 것이 바람직할 것으로 판단된다.	양호
10	2021.08.25 ~2021.12.10	(주)명성엔 지니어링	장진원	정밀안전 점검	-전면부블럭균열,배부름 -주변영향인자배수시설균열및파손,실란트 파손 -기초부상태양호	A등급
11	2022.05.16 ~2022.06.24	(주)명성엔 지니어링	정지운	정기안전 점검	-용벽전면부배부름 -용벽전면부균열 -배수시설균열,파손,조인트부실란트파손	양호
12	2022.09.19 ~2022.11.30	(주)명성엔 지니어링	이상훈	정기안전 점검	-용벽전면부배부름 -용벽전면부균열 -배수시설균열,파손,조인트부실란트파손	양호

번호	기 간	점검진단 기관명	책임 기술자	점검종류	점검 결과	안전 등급
13	2023.04.03 ~2023.06.16	(주)명성엔 지니어링	정지운	정기안전 점검	-용벽전면부배부름 -용벽전면부균열 -배수시설균열,파손,조인트부실란트파손	양호
14	2023.07.03 ~2023.12.08	(주)명성엔 지니어링	이상훈	정밀안전 점검	-전면부블럭균열,블럭파손,배부름등 -주변영향인자배수시설균열및파손,실란트 파손등 -기초하부방호벽파손등	A등급
15	2024.06.10 ~2024.06.28	(주)명성엔 지니어링	정지운	정기안전 점검	-용벽전면부배부름 -용벽전면부균열 -용벽전면부파손 -기초하부방호벽파손 -배수시설균열,파손,조인트부실란트파손	양호
16	2024.09.23 ~2024.12.03	(주)명성엔 지니어링	정지운	정기안전 점검	-용벽전면부배부름 -용벽전면부균열 -용벽전면부파손 -기초하부방호벽파손 -배수시설균열,파손	양호
17	2025.03.24 ~2025.06.18	(주)명성엔 지니어링	정지운	정기안전 점검	-용벽블럭균열,파손,백태,배부름등 -기초지반하부방호벽파손등 -배수시설균열,파손등 -사면상태양호	양호

80.2.3 전차 정밀안전점검 실시결과(2023년12월)

구분	정밀안전점검 결과	비고
용역명	상주영천고속도로 시설물 안전·하자점검 및 성능평가 용역(정밀안전점검)	
용역기간	2023-07-03 ~ 2023-12-08(일)	
용역사	(주)명성엔지니어링	
현장조사결과	■ 전면부 패널 파손, 기울움, 상부 들뜸, 배부름 등 ■ 기초부 상태양호 ■ 주변영향인자 배수시설 배수로 균열, 배수로 파손 등	
비파괴조사	■ 금회(2023년) 정밀안전점검을 실시하면서 전면 패널부에 대한 반발경도시험을 실시한 결과, 시험시 전개소에서 설계기준강도 100%이상의 강도비를 보이고 있어 콘크리트 강도는 양호한 상태를 유지하고 있는 것으로 판단된다. 또한 전회(2021년) 정밀안전점검에서 실시한 강도 값과 비교하여 전면 패널의 강도저하 등 별다른 문제점은 없는 것으로 확인되었다.	
안전성평가 (진단시)	■ 해당없음	
상태평가	■ 손상결함도 지수 0.03으로 A등급	
보수보강 (진단시)	■ 해당없음	

구분	정밀안전점검 결과	비고
종합의견	■ 패널식 용벽 14의 전면부에는 배부름, 판넬 기울음, 상부 들뜸 발생의 원인은 시공미흡으로 추정되며, 배부름은 전회 정밀안전점검과 측량값 비교 결과 현재 진행성이 없는 상태로 판단되나, 배부름에 대한 주기적인 점검을 통해 발생규모 및 현황관리를 실시하고, 일정규모 이상 발생할 경우 보수를 통한 관리 필요하고, 판넬 기울음에 경우 금회 조사된 손상으로 주기적인 점검을 통해 발생규모 및 현황관리를 실시하고, 일정규모 이상 발생할 경우 보수를 통한 관리가 요구되며, 상부 들뜸의 손상은 단면보수 등의 보수를 실시하고 주기적인 점검을 통한 재손상 발생여부를 확인하는 유지관리가 필요할 것으로 사료된다. ■ 주변영향인자(사면부, 배수시설)에서는 건조수축, 거푸집 조기탈거, 외부충격 등에 의한 배수로 파손, 균열(0.5mm이상) 등이 조사되었으며, 구조적인 영향을 미치는 손상은 아닌 것으로 판단되며, 내구성 확보 차원의 단면보수, 주입보수 등의 보수를 실시하고, 주기적인 점검을 통하여 재손상 발생여부 확인 등의 유지관리를 실시하는 것이 바람직하다. 또한 상부 배수로 설치부에 과도한 식생이 산재하여, 추후 원활한 점검을 위한 정비 등의 조치가 필요하다. ■ 지반, 기초부의 경우 침하, 활동, 전도 등 구조적인 손상결함 및 세굴이 없는 양호한 상태로 조사되었으며, 주기적인 점검을 통하여 지반, 기초부의 손상발생 여부 확인 등의 유지관리가 필요할 것으로 사료된다. ■ 금회 조사 시기에는 사용성에 문제는 없는 상태로 판단되나 주기적인 점검을 통한 손상의 증가 및 확대 등에 대해 확인, 조치를 실시하는 유지관리가 필요할 것으로 판단된다. ■ 공중이 이용하는 부위중 도로포장은 본문의 지반, 기초부, 주변영향인자에 기입된 내용으로 대체하였으며, 도로부 신축이음부, 추락방지시설, 환기구 등의 덮개는 미설치된 상태이다. ■ 측량결과, 전회 및 설계도서와 비교하여 검토한 결과, 미소한 차이가 확인되었으며, 측량시 발생할 수 있는 측량기기 오차, 측량기기 사용 종류의 차이와 측량시 발생할 수 있는 오차내로서, 침하, 전도, 활동 등이 발생하지 않은 상태로 판단된다. ■ 강도시험결과, 설계기준강도를 상회하는 양호한 상태로 확인되었다. ■ 대상 용벽은 평가기준에 따른 결함지수는 0.03, 상태평가결과는 "A"로 산정되었다. ■ 종합평가 결과, 대상시설물의 안전등급은 "A등급 : 문제점이 없는 최상의 상태"으로 지정하였다. ■ 대상 시설물은 금회 점검결과, 정밀안전진단 및 사용제한이 필요치 않다. ■ 배부름, 판넬 기울음, 상부 들뜸 발생의 원인은 시공미흡으로 추정되며, 배부름은 전회 정밀안전점검과 측량값 비교 결과 현재 진행성이 없는 상태로 판단되나, 배부름에 대한 주기적인 점검을 통해 발생규모 및 현황관리를 실시하고, 일정규모 이상 발생할 경우 보수를 통한 관리 필요하고, 판넬 기울음에 경우 금회 조사된 손상으로 주기적인 점검을 통해 발생규모 및 현황관리를 실시하고, 일정규모 이상 발생할 경우 보수를 통한 관리가 요구되며, 상부 들뜸의 손상은 단면보수 등의 보수를 실시하고 주기적인 점검을 통한 재손상 발생여부를 확인하는 유지관리가 필요할 것으로 사료된다. ■ 배수로 파손의 발생의 원인은 건조수축 및 거푸집 조기탈거, 외부충격의 영향으로 추정되며, 구조적인 손상은 아니나 배수로 파손에 대한 주기적인 점검을 통해 발생규모 및 현황관리를 실시하고, 일정규모 이상 발생할 경우 보수를 통한 관리 필요하다.	

80.2.4 2종 성능평가 실시결과(2020년 12월, (주)명성엔지니어링)

가. 안전성능평가 결과

안전성능 평가 결과 산정표			
시설물명	패널식 용벽 14		
평가 구분	결합지수	평가 결과	비 고
상태안전성능	0.02	A	-
구조안전성능	0.14	A	-
안전성능 결과	○ 상태안전성능과 구조안전성능 등급 중 최소등급 선택. ○ 안전성능평가 결과 : A등급		

나. 내구성능평가 결과

평가항목		등급	등급 점수	비고
열화 진전 평가	탄산화 깊이	-	-	-
	피복(표면부) 콘크리트 품질	A	0.08	-
	염화물 침투량 평가	-	-	-
열화 환경 평가	제설제 염해환경	A	0.08	-
	비래염분 염해환경	A	0.08	-
	동해환경	A	0.08	-
결함도 지수				0.08
등 급				A

다. 종합평가 결과

시설물의 종합평가 결과 산정표				
시설물명	패널식 용벽 14		분류	상주영천고속도로
평가 구분	성능평가 지수	평가 결과	성능간가중치(Wn)	비 고
안전성능평가	Ps=0.140	A	0.8	-
내구성능평가	Pd=0.080	A	0.2	-
종합평가 결과	○ 용벽의 종합평가 지수(P) $= \sum(\text{성능평가지수}(pn) \times \text{성능간 가중치}(Wn))$ $= (0.140 \times 0.8) + (0.080 \times 0.2) = 0.128$ ○ 종합평가 결과 : A등급			

라. 종합결론

본 용벽의 성능평가 결과, 성능목표인 "B등급" 이상인 "A등급"인 상태로 주기적인 점검 및 관리를 통한 평가저해요소에 대한 관리가 이루어진다면 시설물의 안전 및 내구성에는 문제가 없을 것으로 판단된다.

80.2.5 시설물 보수 이력

【표 80.3】 보수이력사항

번호	공사명	공사 구분	보수.보강공사 부위	설계자	시공자
	공사기간		공사내역	공사비(천원)	책임기술자
1	-	-	-	-	-
	-		-	-	-

FMS상 이외에 주기적으로 일상적인 보수가 실시되고 있는 것으로 확인되었다.

80.2.6 시설물의 내진설계 여부 확인

【표 80.4】 내진설계 여부 확인

검토대상 부재	설계적용여부	결과	검토결과 요약
해당사항 없음	적용		

80.2.7 시설물의 용도변경 여부 확인

FMS(시설물정보종합관리시스템) 상에 용도변경 이력은 없는 것으로 확인되었다.

80.2.8 수집자료 검토결과 및 점검방향 설정

【표 80.5】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 자원변경확인 및 추가손상 발생에 대한 안정성 확보여부 확인
유 지 관 련 자 료	◇전차 성능평가 보고서 ◇전차 정밀안전점검 및 안전점검 보고서 ◇사고기록 ◇보수·보강 이력 - 시설물정보관리종합시스템(FMS) 및 전차 점검보고서 - 보수 및 점검이력	◇부재별 중점손상 - 전면부 판넬 파손, 기울음, 상부 들뜸, 배부름 등 - 기초부 상태양호 - 주변영향인자 배수시설 배수로 균열, 배수로 파손 등 ◇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

80.2.9 주변환경 및 하중변화

패널식 옹벽 14는 경상북도 영천시 화산면 가상리에 위치하고 상주영천고속도로 가래실교 교대 A1 하부에 시공되어있는 보강토 옹벽이다.

FMS(시설물통합정보관리시스템 fms.or.kr) 및 관리주체인 상주영천고속도로(주)에 보관된 준공관련자료를 검토한 결과 준공시 고려되었던 하중 이외의 추가하중은 없는 상태이며, 향후 본 옹벽 및 옹벽 상부에 부속시설 설치시 그에 따른 구조검토를 실시하여 하중변화에 따른 옹벽의 안정성을 확보하여야 할 것이다.

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



80.3. 현장조사

80.3.1 현황 및 구간분할

본 과업대상 시설물은 경상북도 영천시 화산면 가상리에 위치하고 있으며, 용벽의 상단부는 상주영천고속도로 본선이 있으며, 하부로는 농경지가 접하고 있는 상태이다. 선형은 패널형태 시공의 직선형을 가지며, 높이는 0.5~10.3m를 보이며, 총 연장은 198.0m의 규모를 가지는 보강토 용벽이다. 현장조사를 위한 실측조사 결과 시설물관리대장상(L=198.0m, L=10.3m)의 제원과 미소한 차이가 있는 것으로 분석되었다. 대상시설물에 대한 자료수집 및 현장조사결과를 통해 확인된 일반현황 및 특성, 분류 및 구간분할 결과는 다음과 같다.

가. 일반현황 조사결과

【표 80.6】 일반현황 조사결과

조사일자	2025. 10. 21.		조 사 자	정 지 운
일 기	맑음		시설물번호	RW2017-0000086
시설물위치	행정구역	경상북도 영천시 화산면 가상리		
	위치좌표	시점 : 36° 02'79.7" 128° 88'85.9"		
		종점 : 36° 02'89.7" 128° 88'83.3"		
노선명(이정)	고속국도 301호선 75.448~75.520km			
제 원	옹벽형식	보강토	옹벽재료	패널식
	연 장	198.0m	지면노출 높 이	10.3m
	보 강 재 길 이	-	저 판 폭 길 이	-
관리주체	상주영천고속도로(주)		관리주체구분	민간
주변환경	옹벽상부	상주영천고속도로 본선		
	옹벽하부	농경지		
시공현황	준공년도	2017년 06월 27일	시 공 자	두산건설(주)
	부대시설	-		
비 고				

나. 옹벽 구간분할 결과

금회 2중 성능평가지 수행한 현장조사에서 구간분할은 세부지침의 기준으로 20m간격을 두고 구간분할을 실시하였다. 총 10개 구간(S1~S10)으로 구분하고 세부사항은 아래와 같다.

【표 80.7】 일반현황 조사결과

Span	구 간	누계 (m)	최고높이 (m)	Span	구 간	누계 (m)	최고높이 (m)
1	시점~20.0m	20.0	3.2	6	100.0~120.0m	120.0	8.7
2	20.0~40.0m	40.0	5.4	7	120.0~140.0m	140.0	9.9
3	40.0~60.0m	60.0	6.3	8	140.0~160.0m	160.0	10.3
4	60.0~80.0m	80.0	6.2	9	160.0~180.0m	180.0	10.3
5	80.0~100.0m	100.0	7.2	10	180.0~198.0m	198.0	5.4

	
측점분할 작업사진	측점분할 작업사진

80.3.2 부재별 현장조사 결과

가. 지반, 기초부

1) 현황

본 옹벽은 전구간 하부 배수로 설치 상태로 세굴, 침하, 유실, 옹벽밀림 등에 대해 면밀한 조사를 실시하였고, 주요 손상 및 조사결과는 다음과 같다.



2) 조사결과

- 지반, 기초부에 대한 현장조사 결과, 침하, 활동, 전도 등 구조적인 손상결함 및 세굴이 없는 양호한 상태로 조사되었다.

【표 80.8】 지반, 기초부 손상현황

구분	상태양호	
S1	-	-
S2	-	-
S3	-	-
S4	-	-
S5	-	-
S6	-	-
S7	-	-
S8	-	-
S9	-	-
S10	-	-
합계	-	-



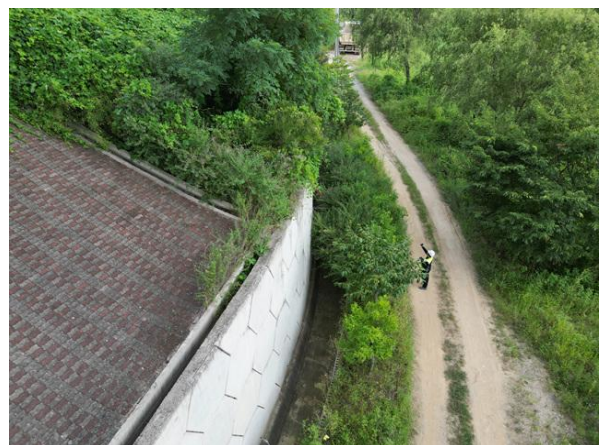
현 황	· 상태현황
원 인	· -
대 책	· -



현 황	· 상태현황
원 인	· -
대 책	· -



현 황	· 상태현황
원 인	· -
대 책	· -



현 황	· 상태현황
원 인	· -
대 책	· -



현 황	· 상태현황
원 인	· -
대 책	· -



현 황	· 상태현황
원 인	· -
대 책	· -

			
현 황	· 상태현황	현 황	· 상태현황
원 인	· -	원 인	· -
대 책	· -	대 책	· -

3) 검토의견

- 지반, 기초부에 대한 현장조사 결과, 점검 당시에 침하, 활동, 전도 등 구조적인 손상결함 및 세굴이 없는 양호한 상태로 신규 손상 등은 조사되지 않았으나 주기적인 점검을 통하여 지반, 기초부의 손상발생 여부 확인 등의 유지관리가 필요할 것으로 사료된다. 또한 응벽 상부 및 전면에 전체적으로 과도한 식생이 산재하여 원활한 유지관리 및 점검을 위한 정비가 필요하다.

나. 전면부

1) 현황

패널식 보강토용벽으로 판넬의 파손 및 손상, 균열, 유실, 이격 등에 대해 면밀한 조사를 실시하였다. 보강토 용벽은 1단으로 구성되어 있고, 시공이음부 및 이질재접합부(콘크리트)는 없는 단일 구조체로 연속화되어 시공되어 있는 상태이며, 주요 손상 및 조사결과는 다음과 같다.



2) 조사결과

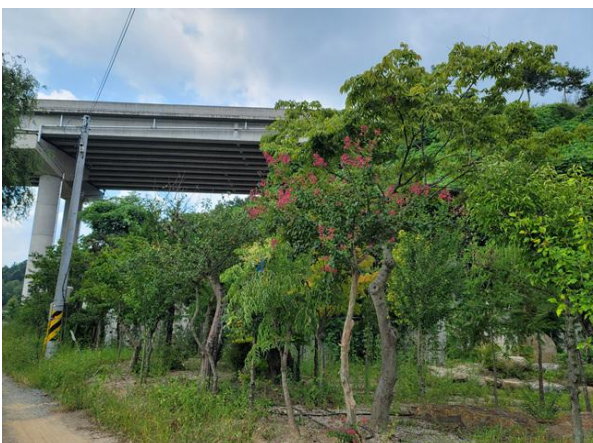
- 전면부에 대한 현장조사 결과, 전면부에서 판넬 파손, 배부름, 상부 들뜸, 수목 등의 손상이 조사되었다.

【표 80.9】전면부 손상현황

구분	판넬 파손 (㎡/개소)		상부 들뜸 (㎡/개소)		배부름 (㎡/개소)		판넬 기울음 (개소/개소)		수목 (개소/개소)	
S1	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
S2	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
S3	0.02	2	3.60	1	-	-	-	-	-	-
S4	-	-	6.00	1	-	-	-	-	-	-
S5	-	-	1.00	1	-	-	1.00	1	-	-
S6	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
S7	-	-	-	-	-	-	-	-	1.00	1
S8	0.03	3	-	-	-	-	-	-	-	-
S9	-	-	-	-	100.00	1	-	-	-	-
S10	0.06	1	-	-	-	-	-	-	-	-
합계	0.11	6	10.60	3	100.00	1	1.00	1	1.00	1

2023년 하반기 정밀안전점검	2025년 하반기 2준 성능평가
현 황 · S4 상부 들뜸(0.2x18.0)	현 황 · S4 상부 들뜸(0.2x18.0)
원 인 · -	원 인 · 시공미흡 등
대 책 · -	대 책 · 단면보수 후 주의관찰
2023년 하반기 정밀안전점검	2025년 하반기 2준 성능평가
현 황 · S5 상부 들뜸(0.3x20.0)	현 황 · S5 상부 들뜸(0.3x20.0)
원 인 · -	원 인 · 시공미흡 등
대 책 · -	대 책 · 단면보수 후 주의관찰
2023년 하반기 정밀안전점검	2025년 하반기 2준 성능평가
현 황 · S6 상부 들뜸(0.2x5.0)	현 황 · S6 상부 들뜸(0.2x5.0)
원 인 · -	원 인 · 시공미흡 등
대 책 · -	대 책 · 단면보수 후 주의관찰

													
<table border="1"> <tr> <td>현황</td><td>· S5 패널 기울음(1EA)</td></tr> <tr> <td>원인</td><td>· 시공미흡 등</td></tr> <tr> <td>대책</td><td>· 주의관찰</td></tr> </table>	현황	· S5 패널 기울음(1EA)	원인	· 시공미흡 등	대책	· 주의관찰	<table border="1"> <tr> <td>현황</td><td>· S5 패널 기울음(1EA)</td></tr> <tr> <td>원인</td><td>· 시공미흡 등</td></tr> <tr> <td>대책</td><td>· 주의관찰</td></tr> </table>	현황	· S5 패널 기울음(1EA)	원인	· 시공미흡 등	대책	· 주의관찰
현황	· S5 패널 기울음(1EA)												
원인	· 시공미흡 등												
대책	· 주의관찰												
현황	· S5 패널 기울음(1EA)												
원인	· 시공미흡 등												
대책	· 주의관찰												
													
<table border="1"> <tr> <td>현황</td><td>· S9 배부름(20.0x5.0)</td></tr> <tr> <td>원인</td><td>· 시공미흡 등</td></tr> <tr> <td>대책</td><td>· 주의관찰</td></tr> </table>	현황	· S9 배부름(20.0x5.0)	원인	· 시공미흡 등	대책	· 주의관찰	<table border="1"> <tr> <td>현황</td><td>· S9 배부름(20.0x5.0)</td></tr> <tr> <td>원인</td><td>· 시공미흡 등</td></tr> <tr> <td>대책</td><td>· 주의관찰</td></tr> </table>	현황	· S9 배부름(20.0x5.0)	원인	· 시공미흡 등	대책	· 주의관찰
현황	· S9 배부름(20.0x5.0)												
원인	· 시공미흡 등												
대책	· 주의관찰												
현황	· S9 배부름(20.0x5.0)												
원인	· 시공미흡 등												
대책	· 주의관찰												
													
<table border="1"> <tr> <td>현황</td><td>· S9 배부름(20.0x5.0)</td></tr> <tr> <td>원인</td><td>· 시공미흡 등</td></tr> <tr> <td>대책</td><td>· 주의관찰</td></tr> </table>	현황	· S9 배부름(20.0x5.0)	원인	· 시공미흡 등	대책	· 주의관찰	<table border="1"> <tr> <td>현황</td><td>· S9 배부름(20.0x5.0)</td></tr> <tr> <td>원인</td><td>· 시공미흡 등</td></tr> <tr> <td>대책</td><td>· 주의관찰</td></tr> </table>	현황	· S9 배부름(20.0x5.0)	원인	· 시공미흡 등	대책	· 주의관찰
현황	· S9 배부름(20.0x5.0)												
원인	· 시공미흡 등												
대책	· 주의관찰												
현황	· S9 배부름(20.0x5.0)												
원인	· 시공미흡 등												
대책	· 주의관찰												

			
현 황	· S7 수목(1EA)	현 황	· S7 수목(1EA)
원 인	· 공용기간 증가	원 인	· 공용기간 증가
대 책	· 정비	대 책	· 정비
			
현 황	· S8 패널 파손(0.1x0.1 x3EA)	현 황	· 전면부 상태현황
원 인	· 외부충격	원 인	· -
대 책	· 주의관찰	대 책	· -
			
현 황	· 전면부 상태현황	현 황	· 전면부 상태현황
원 인	· -	원 인	· -
대 책	· -	대 책	· -

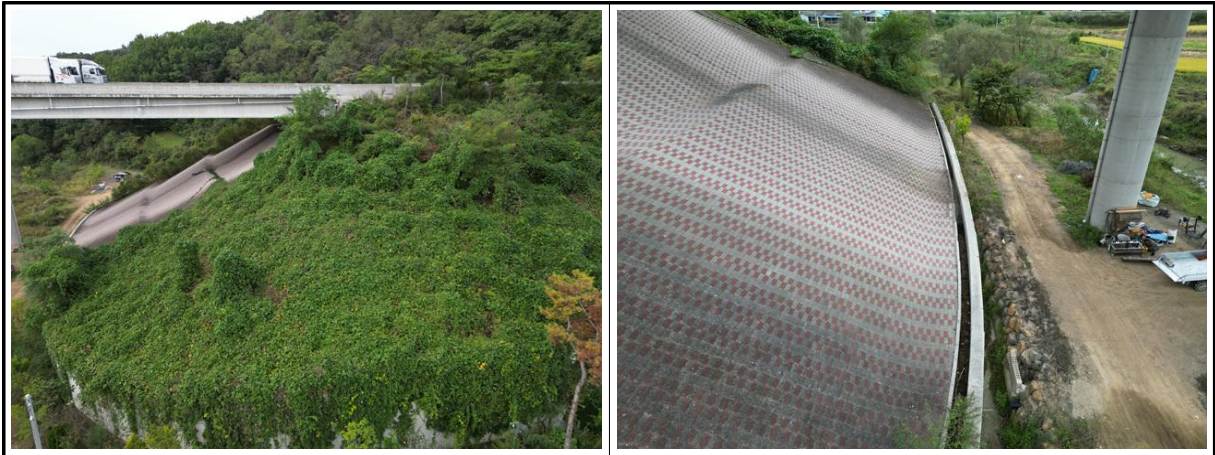
3) 검토의견

- 전면부에서 조사된 패널 파손, 기울음, 배부름의 경우 외부충격, 시공미흡 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 패널 파손은 정도는 경미하고, 기울음 및 배부름 손상은 전회 점검 대비 진전은 없는 것으로 추정되었다. 이에 주기적인 점검을 통한 손상의 진전여부를 확인하는 유지관리를 실시하여 손상의 현황관리가 필요하다.
- 조사된 수목의 경우 공용기간 증가로 인한 손상으로 점검당시 소형의 수목이 발생한 것으로 조사되었다. 이외 구조적인 손상결함 또한 발생하지 않은 것으로 확인되었으나 발생한 수목에 대하여 추후 구조물의 하중부담방지 및 안전성을 확보하기 위한 정비 등의 조치가 필요하다. 또한 용벽 상부 및 전면에 전체적으로 과도한 식생이 산재하여 원활한 유지관리 및 점검을 위한 정비가 필요하다.
- 조사된 상부 들뜸의 경우 시공미흡 등에 의한 손상으로 구조물 사용성에 영향을 미치는 구조적인 손상은 아닌 것으로 판단되어 부재의 내구성 확보 및 진전방지를 위한 단면보수 등의 보수조치가 필요하다.

다. 주변영향인자(배수시설 및 사면상태)

1) 현황

보강토 옹벽 내의 배수시설을 확인한 결과, 옹벽 상단, 하단부에는 배수로(측구)가 설치되어 있으며, 상단(1단)의 토공 경사면에서 배출되는 지표수 등을 원활하게 배수토록 설치되어 있는 상태이다. 상단의 배수로는 옹벽의 시점 및 종점부의 측구로 시공되어 있는 상태이다. 본 패널식 옹벽 상단부는 토공의 성토사면 및 교량의 교대로 이루어져 있으며, 급격한 사면구배의 변화 및 사면순상 등은 없는 것으로 조사되었다.



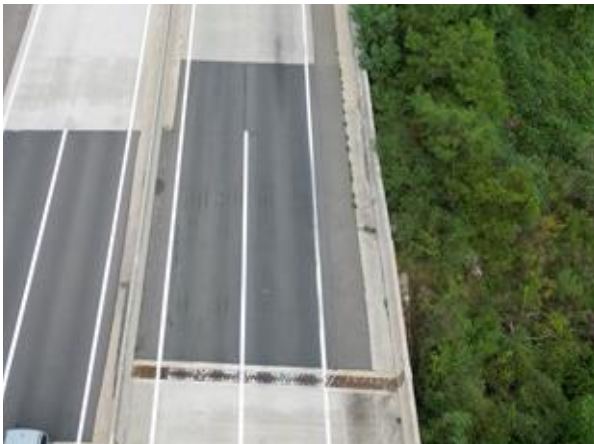
2) 조사결과

- 주변영향인자에 대한 현장조사 결과, 배수시설에서 상부 배수로에서 배수로 파손, 배수로 균열(0.5mm이상)이 조사되었고, 상부 성토부, 상부 교량, 상부 도로 포장부에도 성토부 내의 침식, 유실 등의 손상이 없는 상태로 전반적으로 양호한 상태를 유지하고 있는 것으로 조사되었다.

【표 80.10】 주변영향인자 손상현황

구분	배수로 파손 (㎡/개소)		배수로 균열(0.5mm이상) (㎡/개소)	
S1	0.06	2	-	-
S2	0.06	1	1.00	1
S3	0.27	3	1.00	1
S4	0.25	1	-	-
S5	-	-	-	-
S6	-	-	-	-
S7	-	-	-	-
S8	-	-	-	-
S9	-	-	-	-
S10	-	-	-	-
합계	0.64	7	2.00	2

			
현 황	· S2 배수로 파손(0.2x0.3)	현 황	· S1 배수로 파손(0.1x0.3)
원 인	· 거푸집 조기탈거, 외부충격 등	원 인	· 건조수축, 거푸집 조기탈거 등
대 책	· 단면보수	대 책	· 단면보수
			
현 황	· S4 배수로 파손(0.5x0.5)	현 황	· S3 배수로 균열(0.5mm이상)(L=1.0m)
원 인	· 거푸집 조기탈거, 외부충격 등	원 인	· 건조수축, 거푸집 조기탈거 등
대 책	· 단면보수	대 책	· 주입보수
			
현 황	· S3 배수로 파손(0.1x0.2)	현 황	· S3 배수로 파손(0.3x0.5)
원 인	· 건조수축, 거푸집 조기탈거 등	원 인	· 건조수축, 거푸집 조기탈거 등
대 책	· 단면보수	대 책	· 단면보수

			
현 황	· 상부 성토부 상태현황	현 황	· 상부 교량 상태현황
원 인	· -	원 인	· -
대 책	· -	대 책	· -
			
현 황	· 상부 도로 포장 상태현황(영천방향)	현 황	· 상부 도로 포장 상태현황(상주방향)
원 인	· -	원 인	· -
대 책	· -	대 책	· -

3) 검토의견

- 주변영향인자에서 조사된 배수시설 상부 배수로 균열, 파손의 경우 건조수축 및 거푸집 조기 탈거, 외부충격 등에 의한 손상으로 유추되며, 구조물의 사용성에 영향을 미치는 손상은 아닌 것으로 확인된다. 이에 내구성증진 등을 위한 주입보수, 단면보수 등의 보수를 실시하는 것이 바람직할 것으로 사료되고, 상부 성토부, 상부 도로 포장, 상부 교량에도 성토부 내의 침식, 유실 등의 손상이 없는 상태로 전반적으로 양호한 상태를 유지하고 있는 것으로 조사되었다.
- 상부 배수로 및 성토부, 전면부에 과도한 식생이 산재하여, 추후 원활한 점검 및 안전성을 확보하기 위한 정비 등의 조치가 필요하다.

라. 응벽 점검시설

1) 부재의 개요

- 패널식 응벽 14에는 별도의 점검시설은 시공되어있지 않은 것으로 확인되었다.

마. 공중이 이용하는 부위

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

1) 추락방지시설

공중이 이용하는 부위 중 추락방지시설은 미설치된 상태이다.

2) 도로포장

공중이 이용하는 부위 중 도로포장은 "현장조사 결과 - 지반, 기초부, 주변영향인자"에 기입된 사항으로 대체하였다.

3) 도로부 신축이음부

공중이 이용하는 부위 중 도로부 신축이음부는 미설치된 상태이다.

4) 환기구 등의 덮개

공중이 이용하는 부위 중 환기구 등의 덮개는 미설치된 상태이다.

바. 용벽의 공중이용시설 유해·위험요인(10대) 위험요소 점검결과

1) 개요

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

【표 80.11】 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·용벽 표면 손상	
콘크리트 열화	⑩ 터널 배수구 뚜껑파손	

2) 현장조사 결과

- 본 과업대상 블럭식 용벽 14는 상주영천고속도로 본선 하부에 시공되어 있는 용벽이다.
- 중대시민재해를 유발할 수 있는 위험요소로 사면붕괴 등 항목이 해당된다.
- 공중이용시설 10대 위험요소 중 용벽에 해당하는 항목에 대한 점검결과, 중대시민재해 사고가 우려되는 이상 징후는 발견되지 않아 중대한 결함은 없는 것으로 조사되었으나 전면부 파손, 기울음, 배부름, 수목, 상부 들뜸 등의 손상이 확인되었다.
- 점검일 현재는 중대결함이 없는 비교적 양호한 상태이지만 향후, 소형결함으로도 재해 발생 가능성이 있으므로 유해·위험요인이 있는 취약시설물에 대한 중점관리 및 예방 차원의 보수·보강 등의 유지관리가 필요하다.

구분	유해·위험요인	점검결과	내용	보수방안	비고
1	절토사면·용벽 표면 손상	☒ 유, ☐ 무	판넬 파손, 기울음, 배부름, 상부 들뜸, 수목	주의관찰, 단면보수, 정비	

	
S4 상부 들뜸(0.2x18.0)	S5 패널 기울음(1EA)
	
S9 배부름(20.0x5.0)	S7 수목(1EA)
	
S8 패널 파손(0.1x0.1 x3EA)	주변영향인자(성토부, 상부 본선) 상태현황

80.3.3 현장조사 결과 요약

가. 결과요약

【표 80.12】 현장조사 결과 요약

구 분	점검 결과	보수·보강 방안
전면부	판넬 파손	주의관찰
	상부 들뜸	단면보수
	판넬 기울음	주의관찰
	배부름	주의관찰
주변영향인자	배수로 파손	단면보수
	배수로 균열(0.5mm이상)	주입보수
기초부의 세굴	상태양호	-
결과요약	■ 지반, 기초부에 대한 현장조사 결과, 점검 당시에 침하, 활동, 전도 등 구조적인 손상결함 및 세굴이 없는 양호한 상태로 신규 손상 등은 조사되지 않았으나 주기적인 점검을 통하여 지반, 기초부의 손상발생 여부 확인 등의 유지관리가 필요할 것으로 사료된다. 또한 용벽 상부 및 전면에 전체적으로 과도한 식생이 산재하여 원활한 유지관리 및 점검을 위한 정비가 필요하다. ■ 전면부에서 조사된 판넬 파손, 기울음, 배부름의 경우 외부충격, 시공미흡 등 복합적인 원인에 의한 손상으로 판넬 파손은 정도는 경미하고, 기울음 및 배부름 손상은 전회 점검 대비 진전은 없는 것으로 추정되었다. 이에 주기적인 점검을 통한 손상의 진전여부를 확인하는 유지관리를 실시하여 손상의 현황관리가 필요하다. 또한 상부 배수로 설치부에 과도한 식생이 산재하여, 추후 원활한 점검을 위한 정비 등의 조치가 필요하다. ■ 조사된 수목의 경우 공용기간 증가로 인한 손상으로 점검당시 소형의 수목이 발생한 것으로 조사되었다. 이외 구조적인 손상결함 또한 발생하지 않은 것으로 확인되었으나 발생한 수목에 대하여 추후 구조물의 하중부담방지 및 안전성을 확보하기 위한 정비 등의 조치가 필요하다. 또한 용벽 상부 및 전면에 전체적으로 과도한 식생이 산재하여 원활한 유지관리 및 점검을 위한 정비가 필요하다. ■ 조사된 상부 들뜸의 경우 시공미흡 등에 의한 손상으로 구조물 사용성에 영향을 미치는 구조적인 손상은 아닌 것으로 판단되어 부재의 내구성 확보 및 진전방지를 위한 단면보수 등의 보수조치가 필요하다. ■ 주변영향인자에서 조사된 배수시설 상부 배수로 균열, 파손의 경우 건조수축 및 거푸집 조기탈거, 외부충격 등에 의한 손상으로 유추되며, 구조물의 사용성에 영향을 미치는 손상은 아닌 것으로 확인된다. 이에 내구성증진 등을 위한 주입보수, 단면보수 등의 보수를 실시하는 것이 바람직할 것으로 사료되고, 상부 성토부, 상부 도로 포장, 상부 교량에도 성토부 내의 침식, 유실 등의 손상이 없는 상태로 전반적으로 양호한 상태를 유지하고 있는 것으로 조사되었다. ■ 상부 배수로 및 성토부, 전면부에 과도한 식생이 산재하여, 추후 원활한 점검 및 안전성을 확보하기 위한 정비 등의 조치가 필요하다.	

【표 80.13】 손상내용 총괄표

구 분	손상 내용	단위	물량	개소	비고
전면부	판넬 파손	m ²	0.11	6	
	상부 들뜸	m ²	10.60	3	
	판넬 기울음	EA	1.00	1	
	배부름	m ²	100.00	1	
배수시설	배수로 파손	m ²	0.29	5	
	배수로 균열(0.5mm이상)	m	1.00	1	
상부성토부	상태양호	-	-	-	
기초부	상태양호	-	-	-	

80.4. 콘크리트 재료시험 조사

80.4.1 개요

콘크리트 재료시험 조사는 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(성능평가편)](이하 '세부지침') 용벽편 10.3.2에 따른 기준수량 및 조사수량에 근거하여 시험방법, 시험빈도 및 평가방법 등을 실시하였다.

80.4.2 조사현황 및 위치도

가. 조사현황

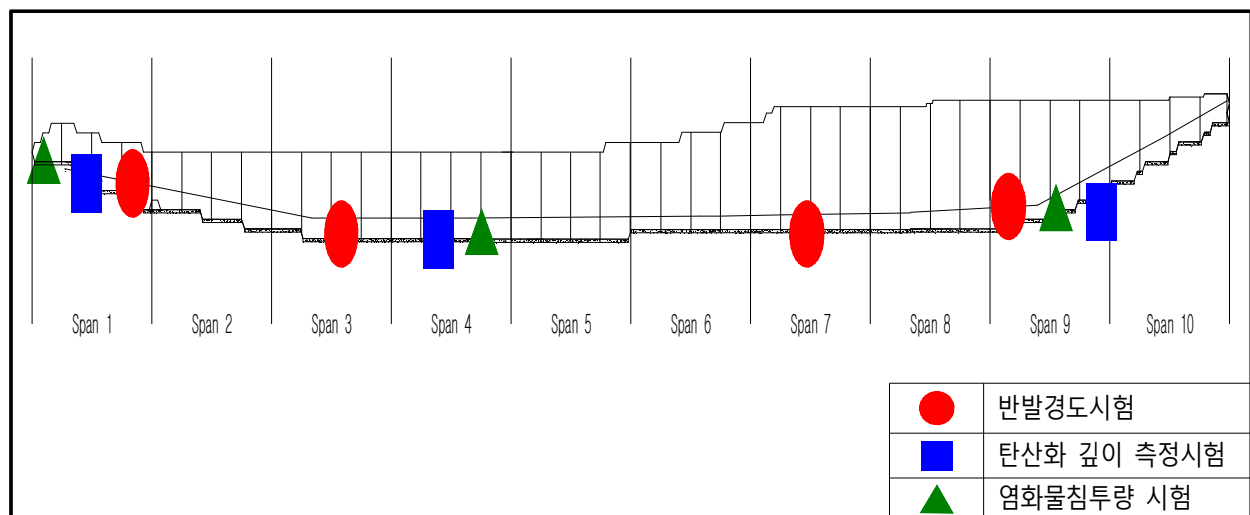
금회 점검에서 대상 구조물에 대한 재료시험 위치선정은 이전 시험과의 정확한 비교를 위해 기존 정밀안전점검 보고서를 참고하여 비교·검토할 수 있도록 하였으며, 콘크리트 강도시험의 경우 건전부와 비건전부의 비교·검토를 위하여 외관상 균열, 박리 등의 유무의 따라 양호한 부위와 불량한 부위를 선정하여 시험을 실시하였다. 본 과업에서 콘크리트 내구성조사를 위해 콘크리트 강도시험(반발경도시험), 탄산화깊이 측정 등을 실시하였으며, 각 부재별 콘크리트 비파괴시험 현황은 다음과 같다.

【표 80.14】 제2종 성능평가 재료시험 기준수량 및 실시수량 현황

항 목	기준수량	수 량(개소)		비 고
		기준	실시	
측량	◦ 용벽의 선형측량 및 수준측량	-	-	
반발경도시험	◦ 총수량 = (총 연장 ÷ 50m)개소	4	4	
탄산화깊이 측정	<총 연장> ◦ 100m 미만: 2개소 ◦ 100m 이상: 최소 2개소 + 100m 당 1개소 추가	3	3	
염화물 침투량		3	3	



나. 콘크리트 재료시험 조사 위치도



【그림 80.6】 콘크리트 재료시험 조사 위치도

80.4.3 반발경도시험

가. 시험결과

반발경도 측정은 콘크리트 표면의 요철, 부착물에 이물질이 그라인딩으로 제거하고 실시하였으며, 표면에 곰보, 공극, 노출된 자갈이 있는 부위들은 측정위치에서 제외하였고, 반발경도 값은 각 측정 부재에 따라 타격방향, 표면의 건습상태, 재령에 의한 보정을 한 후 콘크리트 강도를 추정하였다.

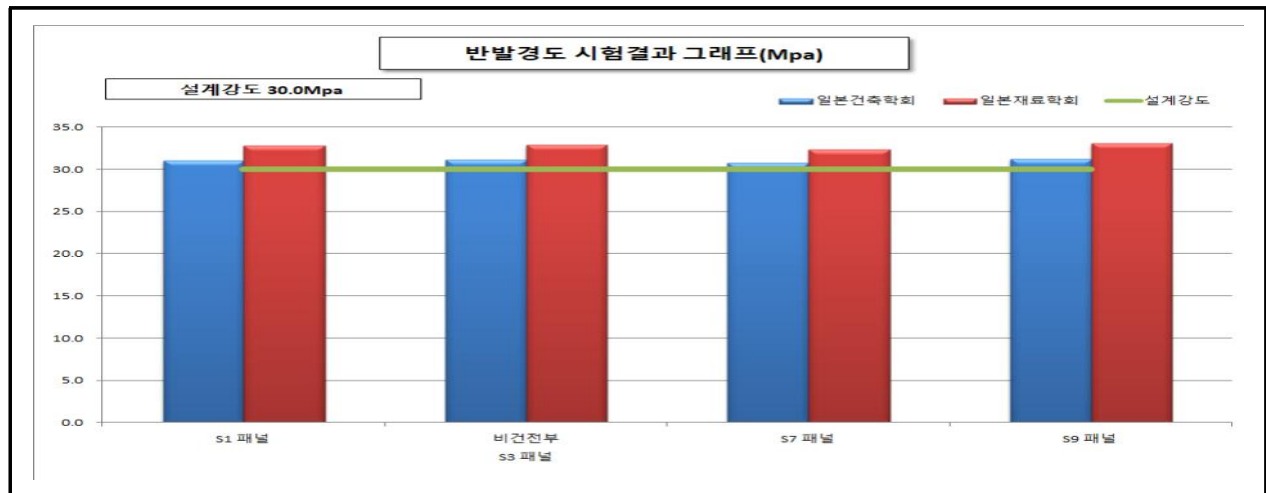
또한, 반발경도에 의한 압축강도 추정은 보통 콘크리트는 일본건축학회식과 일본재료학회식을 사용하였고, 고강도 콘크리트는 과학기술부식과 한국시설 안전공단식을 사용하였으며, 측정결과는 정밀한 결과를 산정하기 위해 2개 이상의 추정식을 통해 추정된 콘크리트 비파괴강도 중 표준편차와 변동계수가 적은 값을 적용하였다. FMS상에 패널식 용벽 14의 안전점검종합보고서 자료에서 설계기준 강도를 확인하여 작성하였다.

【표 80.15】 콘크리트 비파괴강도 시험결과

시험위치			반발경도법(MPa)			재령계수	설계기준 강도 (MPa)	비고
			반발경도 (R_o)	일본재료학회	일본건축학회			
전 면 부	S1	패널	55.1	32.7	31.0	0.63	30.0	건전부
	S3	패널	55.3	32.9	31.1			비건전부
	S7	패널	54.6	32.3	30.8			건전부
	S9	패널	55.5	33.0	31.2			건전부
평균			-	32.7	31.0	-	-	
표준편차			-	0.00	0.00	-	-	
변동계수			-	0.000	0.000	-	-	
최대값			-	33.0	31.2	-	-	
최소값			-	32.3	30.8	-	-	

【표 80.16】 비파괴강도 시험결과 분석

시험위치	압축강도(MPa) 추정		설계기준강도 (MPa)	평균 추정강도 (MPa)	강도비교 (%)	비고
	일본건축학회					
전면부 패널	30.8	~ 31.2	30.0	30.8	102.7 ~ 104.0	



【그림 80.7】 반발경도시험 측정결과

- 반발경도법에 의한 압축강도 측정결과 30.8~31.2MPa로 측정되었으며, 설계기준압축강도(30.0 MPa)를 100%이상 상회하는 것으로 검토되었고, 전개소에서 설계기준강도를 상회하므로 콘크리트의 내구성능이 양호한 상태인 것으로 판단된다. 따라서, 콘크리트 강도는 공용년수 경과에 따른 강도저하가 없는 것으로 조사되었다.

다. 반발경도 시험 보고서

【표 80.17】 반발경도 시험 보고서

반발경도시험 보고서	
1. 시험조건	
구 분	내 용
시험 일자 및 시간	일자 : 2025. 08. 25. 시간 : 09:00 ~ 17:00
시험 위치	시험 성과표의 위치명 및 재료시험 위치도 참조
시험 대상 구조물	패널식 용벽 14
시험 대상 표본 선정	재료시험 수량에 따라 표본 선정
콘크리트 설계 조건 (강도, MPa)	전면부 패널 : 30.0MPa
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	30.6℃, 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 ±20% 범위 내
시험 부위별 반발경도의 평균값	시험 성과표 참조
버린 반발경도의 값 및 위치	시험 성과표 참조
4. 시험결과	
시험 성과표 참조	

80.4.4 탄산화 깊이 측정

가. 시험결과

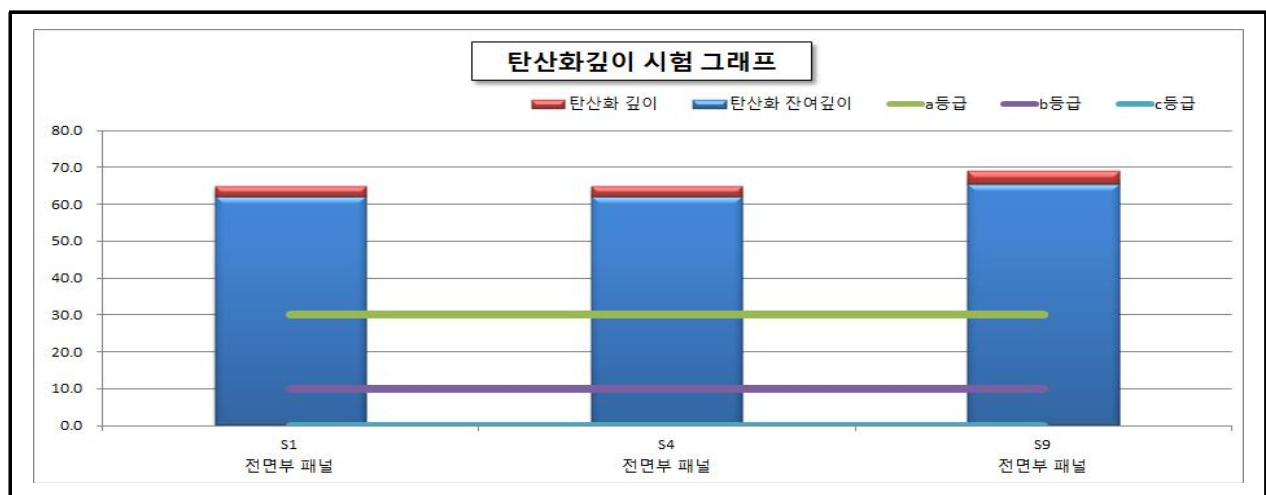
탄산화 깊이 측정은 드릴링을 통한 천공 후 지시약을 사용하여 적색으로 변색되는 시점을 탄산화깊이로 정하였으며, 버니어캘리퍼스를 이용하여 그 깊이를 측정하였다. 피복두께는 철근탐사기를 이용하여 피복두께를 확인 후, 설계피복과 비교하여 작은 값으로 선정하였다.

【표 80.18】 탄산화 깊이 측정결과 및 평가

시험위치	탄산화 깊이 (mm)	피복두께 (mm)	탄산화 잔여깊이 (mm)	경과 연수	탄산화 속도계수 (A)	잔존 수명 (년)	평가 결과	비 고
S1 전면부패널	3.0	65.0	62.0	8	1.06	100년 이상	a등급	
S4 전면부패널	3.0	65.0	62.0	8	1.06	100년 이상	a등급	
S9 전면부패널	3.5	69.0	65.5	8	1.24	100년 이상	a등급	

【표 80.19】 탄산화 시험결과 분석

구 분	탄산화 깊이(mm)	잔여깊이(mm)	비고
전면부 패널	3.0	62.0~65.5	



【그림 80.8】 탄산화 깊이 측정결과

- 금회 점검에서 탄산화시험은 총 3개소 시험을 실시하였으며 분석 결과, 전개소 모두“탄산화에 의한 부식발생 우려 없음”인 ‘a’등급으로 평가되었고 100년 이상의 잔존수명을 확보하여 공용상의 문제는 없을 것으로 판단된다.

다. 탄산화 시험에 의한 내구성 예측

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

【표 80.20】 탄산화 시험에 의한 내구성 예측

전면부 - 패널 S1	
실측 피복두께(mm)	65.0
탄산화 진행깊이(mm)	3.0
잔여깊이(mm)	62.0
탄산화 속도계수	1.06
공용년수	8년
잔존수명	100년 이상
평가	a

탄산화 등급

a
(62)

A (탄산화 속도 계수)
1.06066
(mm/year0.5)

등급 산정 기준

등급	a	b	c	d	e
T	30년 초과	20년 초과 30년 이하	10년 초과 20년 이하	5년 초과 10년 이하	5년 이하

탄산화 깊이(Cx)

탄산화 속도계수(A)

탄산화 등급

탄산화 등급

a
(62)

A (탄산화 속도 계수)
1.06066
(mm/year0.5)

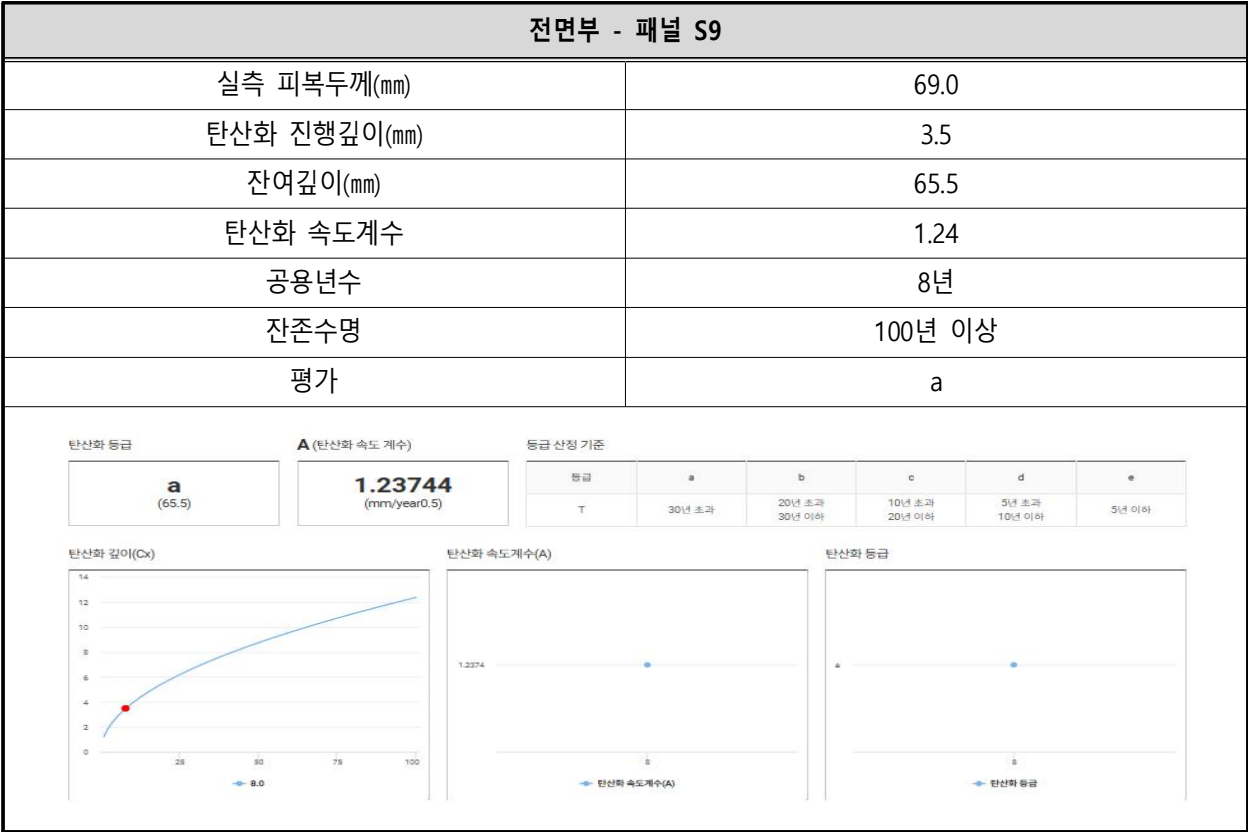
등급 산정 기준

등급	a	b	c	d	e
T	30년 초과	20년 초과 30년 이하	10년 초과 20년 이하	5년 초과 10년 이하	5년 이하

탄산화 깊이(Cx)

탄산화 속도계수(A)

탄산화 등급



다. 탄산화 시험 보고서

【표 80.21】 탄산화 시험 보고서

구 분	내 용
시험일자	2025년 08월 25일
시험시간	09:00 ~ 17:00
시험 영역의 위치	전면부 패널
골재 종류	보통골재(추정)
측정면의 종류	햄머드릴을 이용해 뚫어낸 면
시약	페놀프탈레인 1% 용액
측정 기구	탄산화시험 Set, 버니어 캘리퍼스
시약 분무로부터 탄산화 깊이까지의 시간	즉시
측정결과(측정값, 평균값, 최대값 등)	부록 참조
연한 적자색 변색 유무	유

80.4.5 염화물 침투량 평가

염화물 침투량 시험 결과는 6절 내구성능평가 편에 수록하였다

80.4.6 콘크리트 내구성조사 결과 요약

【표 80.22】 내구성조사 결과요약

시 험 명	시험부위	시험 결과		비 고
		측정결과	설계기준 (평가 등급)	
비파괴 강도 (MPa)	패널(전면부)	30.8 ~ 31.2	30	■ 설계강도 이상(양호)
탄산화 잔여깊이 (mm)	패널(전면부)	62.0~65.5	a등급	■ 탄산화 잔존수명 30년 초과 ■ 탄산화에 의한 철근 부식발생 가능성 없음
종합 평가	. 콘크리트 강도는 설계강도 이상으로 양호한 상태로 평가됨 . 탄산화에 의한 철근 부식발생 가능성은 없는 상태임			

80.4.7 측량

가. 개요

금회 2종 성능평가 대상시설물(패널식 용벽 14)은 광파기, 클리노미터, 경사계 등을 이용하여 선형 및 수준측량, 경사도를 측정을 하였으며, 전차 정밀안전점검의 측정된 값과 금회 2종 성능평가의 측정값을 비교 검토하여 침하 및 활동에 대해 검토하였다.



나. 경사도 측정결과

설계도서 및 초기점검과 비교하여 검토한 결과, 측량결과 값에 미소한 차이가 확인되었으며, 이는 측량기기 오차, 측량기기 사용 종류 및 측정위치의 차이와 측량시 발생할 수 있는 오차내로서, 검토한 결과 침하, 전도, 활동에 의한 문제는 없는 것으로 검토되었고, 전회 점검과의 비교값 또한 측정 위치에 의한 차이는 있지만 사용성에 영향을 미칠만한 차이는 아닌 것으로 확인되었다.

【표 80.23】 경사도 결과

구분	측정위치 (Span)	측정경사량		초기점검 경사량		계획선형오차		안전 등급	설계값 대비
		경사도 (°)	기울기 (%)	경사도 (°)	기울기 (%)	경사도 (°)	기울기 (%)		
1	S1	90.50	-0.87	91.10	-1.92	-0.60	1.05	a	배면
2	S2	88.90	1.92	88.60	2.44	0.30	0.52	a	전면
3	S3	87.70	4.02	86.60	5.94	1.10	1.92	a	전면
4	S4	89.00	1.75	88.50	2.62	0.50	0.87	a	전면
5	S5	88.00	3.49	86.80	5.59	1.20	2.10	b	전면
6	S6	88.20	3.14	86.50	6.12	1.70	2.97	b	전면
7	S7	89.50	0.87	89.20	1.40	0.30	0.52	a	전면
8	S8	89.70	0.52	89.70	0.52	0.00	0.00	a	-
9	S9	91.40	-2.44	90.00	0.00	1.40	2.44	b	전면
10	S10	89.60	0.70	90.00	0.00	-0.40	0.70	a	배면

※ 주) 측정값의 (+)부호는 용벽 전면부측 기울기, (-)값은 용벽 배면부측 기울기를 의미함

【표 80.24】 경사도 기 정밀안전점검과의 결과 비교

구 분	측정위치 (Span)	2025년 2중 성능평가 측정경사량		2023년 정밀안전점검 측정경사량		측정결과 비교		전회 점검 대비
		경사도 (°)	기울기 (%)	경사도 (°)	기울기 (%)	경사도 (°)	기울기 (%)	
1	S1	90.50	-0.87	90.00	0.00	0.50	0.87	a
2	S2	88.90	1.92	90.00	0.00	-1.10	1.92	a
3	S3	87.70	4.02	89.10	1.57	-1.40	2.45	b
4	S4	89.00	1.75	90.10	-0.17	-1.10	1.92	a
5	S5	88.00	3.49	89.70	0.52	-1.70	2.97	b
6	S6	88.20	3.14	90.00	0.00	-1.80	3.14	c
7	S7	89.50	0.87	90.30	-0.52	-0.80	1.40	a
8	S8	89.70	0.52	90.60	-1.05	-0.90	1.57	a
9	S9	91.40	-2.44	91.30	-2.27	0.10	0.17	a
10	S10	89.60	0.70	90.00	0.00	-0.40	0.70	a

※ 주) 측정값의 (+)부호는 옹벽 전면부측 기울기, (-)값은 옹벽 배면부측 기울기를 의미함

다. 선형 및 수준 측량결과

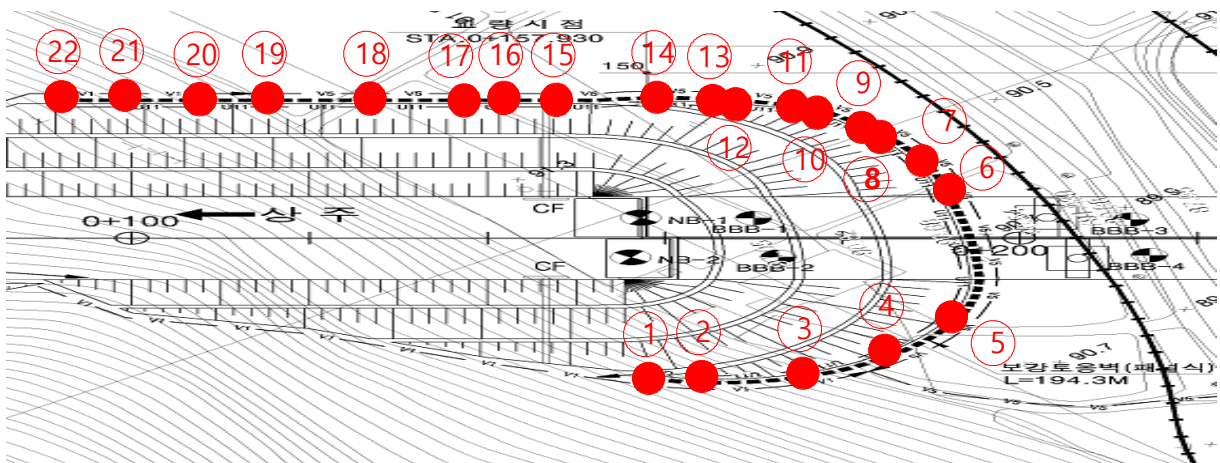
금회 점검에서 측량은 본 옹벽의 상단 및 전면부에 과도한 식생이 산재하여 현장에서 측정이 가능한 위치를 선정하여 선형 및 수준측량을 실시하였고, 설계도서 및 전회 정밀안전점검과 비교하여 검토한 결과, 측량결과 값에 미소한 차이가 확인되었으며, 이는 주변환경, 측량기기 오차, 측량기기 사용 종류의 차이와 측량시 발생할 수 있는 오차내로서, 전회 점검의 선형 측량을 금회 선형측량과 대조하여 검토한 결과 침하, 전도, 활동에 의한 문제는 없는 것으로 검토되었다.

【표 80.25】 수준측량(수직변위) 결과

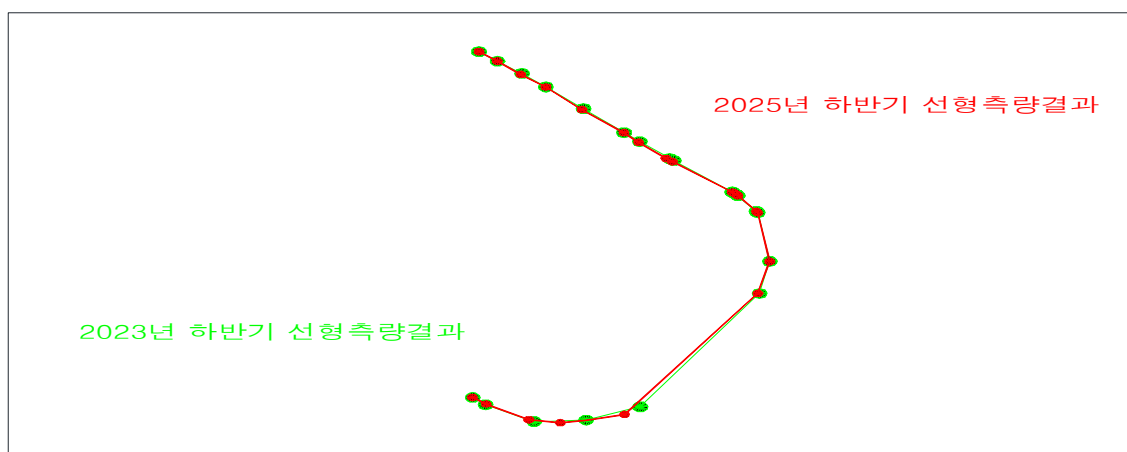
측정위치	기준점 레벨(EL(+).m)		분석 결과 (m)	비고
	설계치	금회 2중 성능평가		
(1)	98.27	-	-	식생
(3)	95.96	95.96	-	
(5)	95.96	95.93	-0.03	
(9)	97.50	97.41	-0.09	
(13)	99.55	99.46	-0.09	
(16)	99.55	99.40	-0.15	
(19)	99.80	99.64	-0.16	
(21)	100.06	99.90	-0.16	
(22)	100.58	100.39	-0.19	

【표 80.26】 선형측량 결과

측정위치 (좌측)	X	Y	비고	측정위치 (우측)	X	Y	비고
(1)	381164.689	189932.660		(12)	381227.660	189985.730	
(2)	381162.641	189935.467		(13)	381227.760	189985.550	
(3)	381157.806	189944.129		(14)	381237.132	189973.363	
(4)	381156.892	189950.546		(15)	381238.092	189972.065	
(5)	381159.472	189963.633		(16)	381243.059	189966.523	
(6)	381196.670	189990.792		(17)	381246.001	189963.535	
(7)	381206.460	189993.200		(18)	381253.070	189954.983	
(8)	381221.420	189990.770		(19)	381260.051	189947.623	
(9)	381221.830	189990.500		(20)	381263.898	189942.502	
(10)	381226.690	189986.680		(21)	381267.972	189937.732	
(11)	381227.080	189986.350		(22)	381270.899	189934.478	



[선형측량 결과]



[선형측량 결과 비교]

【그림 80.9】 선형측량 결과 및 비교

80.5. 안전성능 평가

80.5.1 상태안전성능 평가

가. 개요

옹벽의 상태안전성능 평가는 외관조사를 실시하여 결함 및 손상 등을 조사하고, 성능지표별 평가기준에 따라 결함점수 및 결함지수를 산정하는 방식으로 이루어진다.

나. 상태안전성능 평가방법

옹벽분류에 따른 옹벽별 상태안전성능 평가를 위한 결함등급 및 결함점수와 결함지수 산출방법은 다음과 같다.

【표 80.27】 보강토 옹벽 평가기준

결 함 점 수		a	b	c	d	e
		$0 \leq f < 0.15$	$0.15 \leq f < 0.30$	$0.30 \leq f < 0.55$	$0.55 \leq f < 0.75$	$0.75 \leq f$
침 하		0	0	1	2	3
계획선형오차 (전도/경사)		0	0	1	2	3
활 동		0	2	4	6	8
전면부 진행성 배부름		0	2	5	8	10
파손, 손상 및 균열		0	1	2	4	6
유 실		0	1	2	4	6
이 격		0	1	2	3	4
세 굴		0	2	4	6	8
주변 영향인자	배수 시설	배수시설이 양호할 경우 : 0, 배수시설이 없거나 불량할 때 : 1				
	사면 조사	사면구배	적절	0	부적절	1
		낙석흔적	미발생	0	발생	1
		침출수	무	0	유	1
옹벽 결함지수 (F)		①	$\frac{\Sigma \text{결함점수}}{52}$		②	$\frac{\Sigma \text{결함점수}}{44}$

※ 세굴 발생이 가능한 부위가 볼투수 처리(아스콘, 콘크리트 포장)가 되었을 경우 ②번 산정식을 사용함.

※ 전면판에 발생한 균열은 파손으로 처리함.

※ 주변영향인자 평가항목 중 사면조사는 절토사면 및 사면 보호시설물에 해당하여 실시하며, 해당 시설물이 아닌 경우에는 평가식의 분모를 3점 감산하여 계산함.

다. 상태안전성능 평가결과

응벽 형식별 상태안전성능 평가 결과에 따라 결함지수를 구하고, 아래의 표 산정기준을 적용하여 해당 시설물의 상태안전성능 평가 등급을 도출한다.

【표 80.28】보강토 응벽 평가기준

a등급	b등급	c등급	d등급	e등급
$0 \leq f < 0.15$	$0.15 \leq f < 0.30$	$0.30 \leq f < 0.55$	$0.55 \leq f < 0.75$	$0.75 \leq f$

【표 80.29】상태안전성능 평가 산정 결과

SPAN NO.	침하	계획 선형 오차	활동	세굴	파손 손상 및 균열	유실	이격	전면부 진행성 배부름	주변영향인자				결함 점수 합계	평가 단위 결함 지수	평가 단위 평가 등급
									배수 시설	사면조사					
										사면 구매	낙석 흔적	침출 수			
S1	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	1	0.02	A
S2	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	1	0.02	A
S3	0	0	0	0	2	0	0	0	1	0	0	0	3	0.07	A
S4	0	0	0	0	2	0	0	0	1	0	0	0	3	0.07	A
S5	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0	0	0	2	0.05	A
S6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	A
S7	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	1	0.02	A
S8	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	1	0.02	A
S9	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	0.05	A
S10	0	0	0	0	1	0	0	2	0	0	0	0	1	0.02	A
평균	0.00	0.00	0.00	0.00	0.90	0.00	0.00	0.20	0.40	0.00	0.00	0.00	1.50	0.03	
									상태평가 결과					A	

80.5.2 상태평가 결과

상태평가 결과, 평가기준에 따른 결함지수는 0.03으로서 평가결과는 "A"로 산정되었다.

80.5.3 공중이 이용하는 부위 상태평가

① 추락방지시설

미설치된 상태로 평가불가.

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

최상의 상태로 “a” 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 불편감을 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

미설치된 상태로 평가불가.

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

80.5.4 구조안전성능 평가

가. 개요

본 검토대상인 옹벽에 대한 구조검토는 설계도서 및 구조계산서를 참고하였다.

나. 보강토 옹벽의 설계

1) 외적 안정성

보강토 옹벽의 외적안정해석은 보강토체를 중력식 옹벽으로 간주하여 다음의 각 항목에 대한 안정해석을 수행한다.

가) 활동에 대한 검토

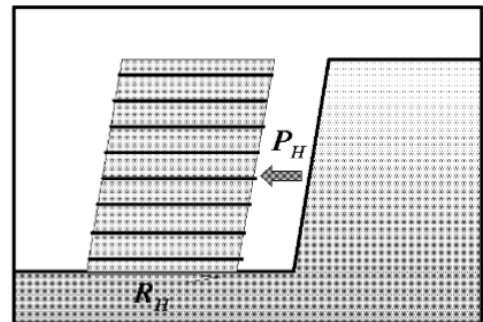
보강토체 배면에 작용하는 활동력에 대한 보강토체 저면의 활동에 대한 저항력의 비율로서 설계기준 안전율을 만족해야 한다.

$$FS_{slid} = \frac{R_H}{P_H} \geq 1.5$$

여기서, FS_{slid} : 활동에 대한 안전율

R_H : 보강토체의 저항력

P_H : 활동력



나) 전도에 대한 검토

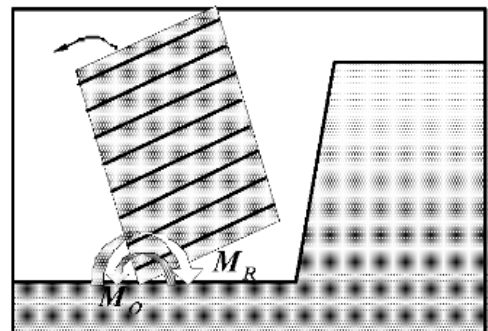
보강토체 선단에 대한 전도모멘트에 대한 저항모멘트의 비율로서 설계기준 안전율을 만족해야 한다.

$$FS_{over} = \frac{M_R}{M_O} \geq 2.0$$

여기서, FS_{over} : 전도에 대한 안전율

M_R : 저항모멘트

M_O : 전도모멘트



다) 지지력에 대한 검토

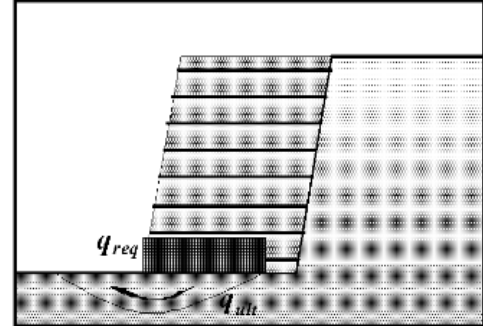
보강토체에 의해 하부지반에 부과되는 소요지지력에 대한 극한지지력의 비율로서 설계기준 안전율을 만족해야 한다.

$$FS_{bear} = \frac{q_{ult}}{q_{req}} \geq 2.5$$

여기서, FS_{bear} : 지지력에 대한 안전율

q_{ult} : 지반의 극한지지력

q_{req} : 소요지지력



라) 지지력에 대한 검토

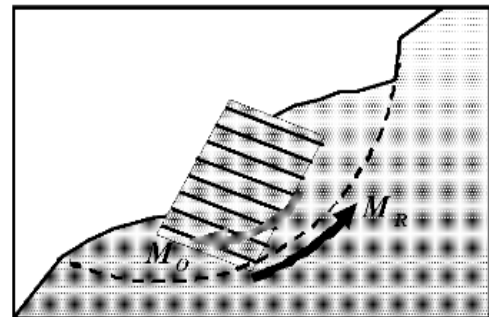
보강토 옹벽을 포함한 전체 사면의 사면활동에 대한 안정성 검토.

$$FS_g = \frac{\Sigma M_R}{\Sigma M_O} \geq 1.5$$

여기서, FS_g : 전반활동에 대한 안전율

ΣM_R : 저항모멘트

ΣM_O : 활동모멘트



2) 내적 안정성

보강토 옹벽의 내적안정해석은 보강토체를 활동영역과 저항영역으로 나누고, 각 각의 보강대 위치에서 발생하는 최대작용하중을 계산한 후 보강재의 인장파괴 또는 보강재가 저항영역으로부터 빠져나오는지의 인발파괴에 대하여 검토한다.

가) 보강재 파단에 대한 검토

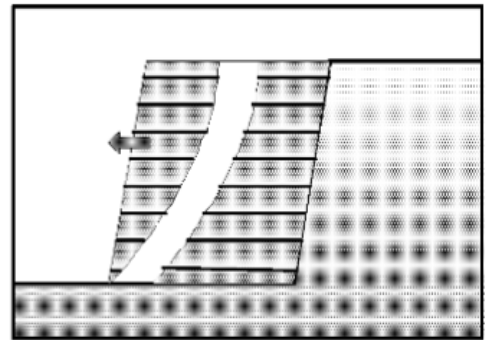
각 층별 보강재의 최대인발하중에 대한 보강재 장기설계인장강도의 비율로서 설계기준 안정율을 만족해야 한다.

$$FS_{to} = \frac{T_l}{T_{\max}} \geq 1.0$$

여기서, FS_{to} : 보강재 파단에 대한 안전율

T_d : 보강재의 장기설계인장강도

$T_{\max}$: 보강재의 최대인발하중



나) 보강재 인발에 대한 검토

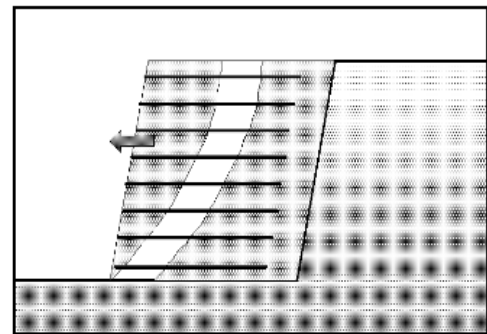
각 층별 보강재의 최대인발하중에 대한 저항영역 내 보강재의 인발저항력의 비율로서 설계기준 안전율을 만족해야 한다.

$$FS_{po} = \frac{T_{po}}{T_{\max}} \geq 1.5$$

여기서, FS_{po} : 보강재 인발에 대한 안전율

T_{po} : 보강재 인발저항력

$T_{\max}$: 보강재의 최대인발하중



다. 설계기준 안전율

국토해양부 제정 건설공사 보강토 옹벽 설계, 시공 및 유지관리 잠정지침(2013.01)에 제시된 보강토 옹벽의 설계안전율에 따라 설계하였다.

【표 80.30】 적용 설계기준 안전율

구분	외적안정성			내적안정성	
	저면활동	전도	지반지지력	보강재 파단	보강재 인발
구조물기초설계기준	1.5	1.5	2.5	1.0	1.5
도로설계편람(II)	1.5	2.0	2.5	1.5	2.0
설 계 적 용	1.5	2.0	2.5	1.5	2.0

라. 설계조건

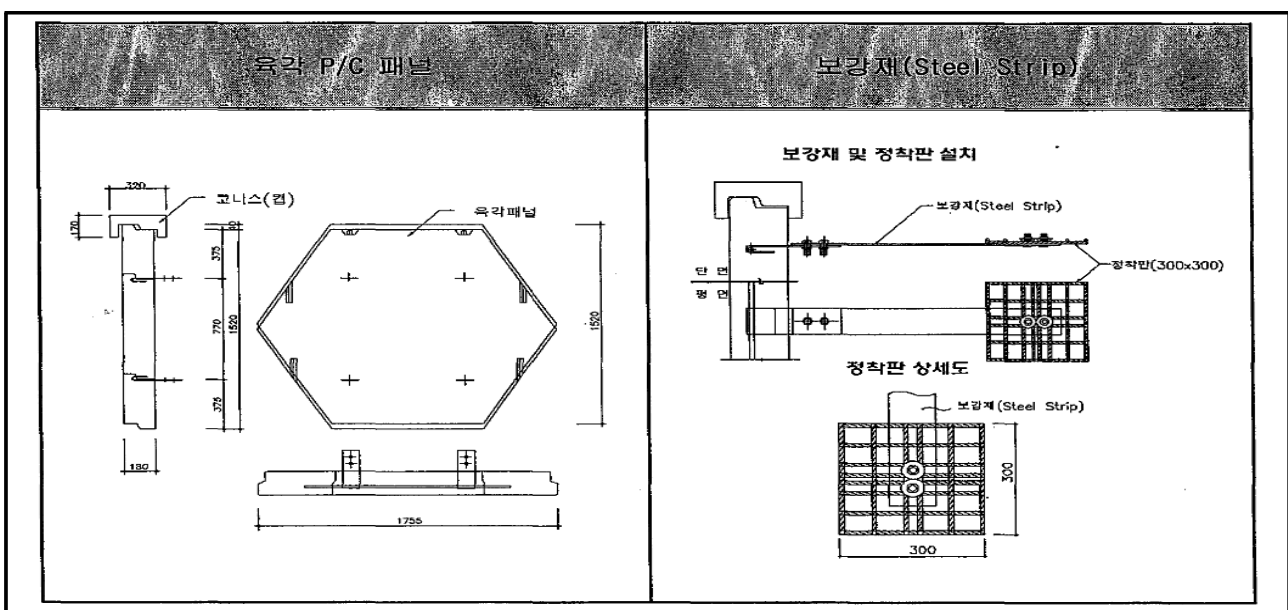
1) 지반정수

【표 80.31】 적용 지반정수

구분	단위중량 γ_t (t/m ³)	내부마찰각 ϕ (deg)	점착력 C (t/m ²)	비 고
뒤 채 움 토	2.0	40	0	
배 면 토	2.0	40	0	
기 초 지 반	1.9	29	1.5	
기초지반(붕적층)	1.7	27	1.2	

2) 전면판 및 보강재

가) 전면판



【그림 80.10】 적용 재료 제원

마. 구조계산서 안전을 집계

구 분	옹벽높이	외적안정			내적안정	
		활동 ($F_s > 1.50/1.10$)	전도 ($F_s > 2.00/1.50$)	지지력 ($F_s > 2.50/2.00$)	파단 ($F_s > 1.00/1.00$)	인발 ($F_s > 1.50/1.10$)
단면-20	H=3.08(성토15.0)	2.556/2.283	5.63/4.92	11.51/10.81	6.099/5.241	1.83/1.14
단면-21	H=4.62(성토15.0)	2.448/2.083	4.85/4.03	8.94/8.07	4.622/3.863	2.12/1.25
단면-22	H=6.16(성토15.0)	2.216/1.833	4.04/3.20	6.88/5.86	3.842/3.122	2.06/1.17
단면-23	H=7.70(성토15.0)	2.125/1.735	3.81/2.94	6.03/4.97	3.178/2.551	2.33/1.29
단면-24	H=9.24(성토15.0)	1.999/1.607	3.39/2.54	5.01/3.88	2.666/2.117	2.27/1.24
단면-25	H=10.78(성토15.0)	1.902/1.510	3.07/2.26	4.25/3.09	2.296/1.806	2.22/1.20
단면-27	H=4.62(성토20.0)	2.448/2.083	4.85/4.03	8.94/8.07	4.622/3.863	2.12/1.25
단면-28	H=6.16(성토20.0)	2.216/1.833	4.04/3.20	6.88/5.86	3.842/3.122	2.06/1.17
단면-29	H=7.70(성토20.0)	2.125/1.735	3.81/2.94	6.03/4.97	3.178/2.551	2.33/1.29
단면-45	H=9.24(성토20.0)	1.999/1.607	3.39/2.54	5.01/3.88	2.666/2.117	2.27/1.24
단면-46	H=10.78(성토20.0)	1.902/1.510	3.07/2.26	4.25/3.09	2.296/1.806	2.22/1.20
단면-47	H=12.32(성토20.0)	1.824/1.435	2.84/2.05	3.67/2.49	2.016/1.571	2.17/1.17
단면-48	H=13.86(성토20.0)	1.811/1.419	2.82/2.03	3.52/2.35	1.872/1.457	2.44/1.29

【그림 80.11】 안전을 해석 결과표

바. 구조안전성능 평가 결과

조안전성능 평가 결과, 각 평가항목의 허용안전율 이상을 확보하고 있는 상태로서 구조 안전성능 평가 등급은 "a"로 평가되었다.

【표 80.32】 구조안전성능 평가 결과

평가항목구분			안전율	평가결과	비 고
외적 안전성 평가	저면활동	상시	3.41	a	1.5이상
	전도	상시	5.87	a	2.0이상
	지반지지력	상시	4.77	a	2.5이상
내적 안전성 평가	보강재 파단	상시	2.49	a	1.5이상
	보강재 인발	상시	11.70	a	2.0이상
구조안전성능 평가 결과		- 구조안전성능 평가 등급 = a - 구조안전성능 평가 결함지수 = 0.14			

80.5.5 안전성능 평가결과

본 콘크리트 용벽에 대하여 상태안전성능 및 구조안전성능 평가를 실시한 후 각 결함지수를 비교하여 보수적인 값을 최종 안전성능평가 결과로 결정한다.

【표 80.33】 안전성능 평가 결과산정

안전성능 평가 결과 산정표			
시설물명	패널식 용벽 14		
평가구분	결함지수	평가결과	비 고
상태안전성능 평가	0.03	a	
구조안전성능 평가	0.14	a	
안전성능 평가결과	◦ 상태안전성능과 구조안전성능 등급 중 최소등급 선택 ◦ 안전성능평가 결과 : A등급		

【표 80.34】 안전성능 평가 결과에 따른 시설물 상태 정의

안전등급	평가지수	시설물의 상태
A (우수)	$0.00 \leq P < 0.15$	외관상 결함, 손상 또는 붕괴 등의 요인에 대한 문제점이 없는 성능 수준
B (양호)	$0.15 \leq P < 0.30$	일부 부재에서 경미한 결함이 발생하였으며, 결함의 진행 여부를 지속적으로 관찰하고 보수 여부를 결정해야 하는 성능 수준
C (보통)	$0.30 \leq P < 0.55$	광범위한 부재에서 결함이 발생하였으나, 전체적이 시설물의 안전에는 지장이 없으며, 간단한 보수 또는 보강이 필요한 성능수준
D (미흡)	$0.55 \leq P < 0.75$	심각한 결함에 대한 긴급한 보수·보강이 필요하며 사용 제한 여부를 결정해야 하는 성능 수준
E (불량)	$0.75 \leq P$	심각한 결함으로 인하여 시설물의 안전에 위험이 있어 즉각 사용을 금지하고 보강 또는 개축이 필요한 수준

80.6. 내구성능 평가

콘크리트 내구성능 평가항목은 크게 열화진전평가와 열화환경평가로 구분된다. 열화진전평가와 열화환경평가는 독립적으로 실시한다. 대상 시설물의 내구성능 종합 등급에는 열화진전평가만이 사용되며, 열화환경평가는 콘크리트 내구성능 등급 산정에는 활용하지 않으며 기타 구조물의 유지관리 업무에 활용한다.

80.6.1 콘크리트 내구성능 평가항목 및 대상

패널식 보강토 용벽의 전면부 패널에 대해 내구성능 평가를 수행하며, 부재별 가중치를 고려하지 않고 단일 구조물 형식으로 적용한다.

【표 80.35】 내구성능 평가항목 및 대상

구 분		평가항목	평가여부	시험 기준수량	금회 실행수량	비 고
보강토 용벽	열화진전 평가	피복(표면부) 콘크리트 품질	○	3 EA	3 EA	
		탄산화 깊이	○	3 EA	3 EA	
		염화물 침투량	○	3 EA	3 EA	
	열화환경 평가	염해환경	○	-	-	
		동해환경	○	-	-	

가. 열화진전 평가

1) 염화물 침투량

(1) 염화물 침투량 시험결과

【표 80.36】 염화물 침투량 평가

구 분	세부 부재명		깊이별 염화물 침투량 (kg/m ³)			평가등급
			0~20mm	20~40mm	40~60mm	
염화물 침투량	패널	전면부 S1	0.032	0.020	0.016	a
		전면부 S4	0.181	0.020	0.018	a
		전면부 S9	0.034	0.023	0.020	a

【표 80.37】 염화물 확산계수 산출

계산항목	세부 부재명		깊이별 염화물 확산계수 (cm ² /year)		
			0~20mm	20~40mm	40~60mm
염화물 확산계수	패널	전면부 S1	-	-	0.238
		전면부 S4	-	-	0.577
		전면부 S9	-	-	0.256

【표 80.38】

【표 80.39】 철근부의 전염화물 침투량이 2.5(kg/m³)가 되는 시점 평가

열화진전 평가항목	세부 부재명		계산결과(year)	평가등급
철근부 전염화물 침투량 C_r 가 2.5(kg/m ³)가 되는 시점	패널	전면부 S1	30년 초과	a
		전면부 S4	30년 초과	a
		전면부 S9	30년 초과	a

【표 80.40】 염화물 침투량 최종 평가등급

세부 부재명		염화물 침투량 평가 결과	철근부 전염화물 침투량 C_r 가 2.5(kg/m ³)가 되는 시점	염화물 침투량 최종 평가 등급
패널	전면부 S1	a	a	a
	전면부 S4	a	a	a
	전면부 S9	a	a	a

(2) 염화물 침투량 시험 보고서

【표 80.41】 염화물 침투량 시험 보고서

구 분		내 용	
시 험 조 건	시험일시	2025년 08월 25일	
	시험시간	09:00 ~ 17:00	
	시험 영역의 위치	패널 전면부	
조 사 수 량		3개소	패널 전면부
구조물 경과연수		경과연수 : 8년	
측정면 종류		기건 상태의 건전한 콘크리트 면 (그라인딩을 통해 요철 제거, 평탄 작업 실시)	
사용 골재의 종류		보통골재(추정)	
시험방법		시험부재의 철근깊이까지 10~20mm 단위로 깊이별로 구분하여 KS F 2713의 산-가용성 염화물시험 방법으로 실시	
시험 성과표 참조			

2) 탄산화 깊이

【표 80.42】 탄산화 깊이 평가

열화진전 평가항목	세부 부재명	탄산화 깊이 (mm)	탄산화 속도계수	잔여피복두께가 모두 탄산화 되는 시간 T(년)	개별 평가등급	평가 등급
탄산화 깊이	S1 전면부패널	3.0	1.06	30년 초과	a	a
	S4 전면부패널	3.0	1.06	30년 초과	a	a
	S9 전면부패널	3.5	1.24	30년 초과	a	a

3) 피복 콘크리트의 품질

【표 80.43】 피복 콘크리트의 품질 평가

열화진전 평가항목	세부 부재명			설계값 대비 강도추정값(%)	비건전부/ 건전부비율(%)	개별 평가등급	평균	평가 등급
피복 콘크리트의 품질	전 면 부	S1	패널	103.4	-	a	0.10	a
		S3	패널	103.6	99.6	a		
		S7	패널	102.6	-	a		
		S9	패널	103.9	-	a		

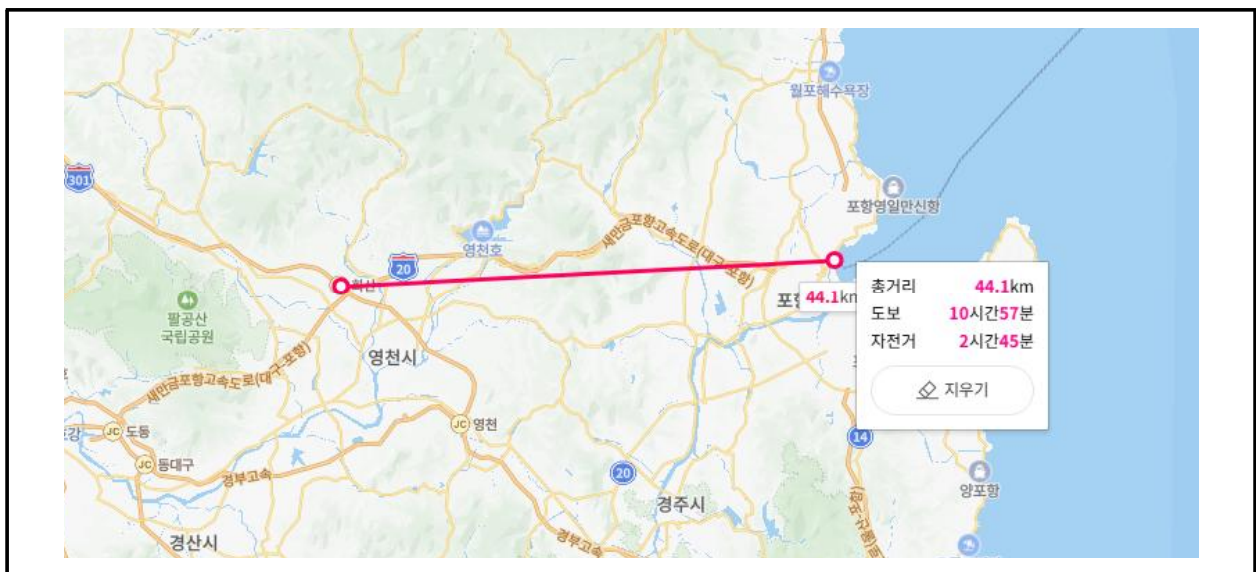
나. 열화환경평가

본 보강토 용벽의 열화환경은 동결융해에 대하여 평가를 수행하며, 동결융해 반복지수(X)는 수분과 직접 접촉하지 않는 부재로 평가등급을 산정하였다.

1) 해안거리에 따른 비래염분 염해환경

대상교량은 경상북도 영천시 화산면 가산리에 위치하며, 동해안으로부터 약 44.1km 떨어진 위치에 시공된 것으로 확인되었다.

해안거리에 따른 비래염분 염해환경 평가결과, 동해안으로부터 교량까지의 거리가 500m 초과로 평가등급은 A등급으로 분석되었다.



【그림 80.12】 위치도

【표 80.44】 해안거리에 따른 비래염분 염해환경 평가결과

평가항목	해안	적용지역	해안으로부터 거리 X(m)	평가 등급
해안거리에 따른 비래염분 염해환경	동해안	전지역	500 초과	a등급

2) 제설제 염해환경

강설일수는 기상청 기후자료를 참조하였으며, 기상관측소는 대상구조물의 가장 가까운 관측소인 대구 관측소에서 측정된 최근 10년간 데이터를 활용하여 평가하였다. 최근에 측정된 최심신적설 자료 중 2015년부터 2025년까지의 자료를 참조하였으며, 연평균 강설 일수는 1.6일로 확인되었고, 평가등급은 A등급으로 분석되었다.

【표 80.45】 제설제 염해환경 평가결과(연평균 강설일수)

해당지역	경상북도 영천시 화산면 가상리				
분석기간	2015년 11월 1일 ~ 2025년 3월 31일 (10년)				
2015.11~2016.3	11일	2019.11~2020.3	3일	2022.11~2023.3	12일
2016.11~2017.3	7일	2020.11~2021.3	11일	2023.11~2024.3	8일
2017.11~2018.3	16일	2021.11~2022.3	8일	2024.11~2025.3	19일
2018.11~2019.3	6일	평균 강설일수			1.6일

주) 강설일수는 최근 10년간 최심신적설이 발생한 일수의 연간 평균값, *참고 : 기상자료개방포털 (<https://data.kma.go.kr/>)

3) 동해환경

동결융해 반복일수에 따른 동해환경 평가는 대상구조물의 가장 가까운 관측소인 영천 관측소에서 측정된 최근 10년간의 일 최고기온, 일 최저기온, 강수량 데이터를 수집하여 평가하였으며, 동해환경 평가는 다음과 같다.

- 수분과 지속적으로 접촉하지 않는 일반 부재일 경우
{일 최저기온 < -2.2℃} & {일 최고기온 > 0℃} & {강수량 > 0}인 연평균 일수
- 수분과 지속적으로 접촉하는 부재일 경우
{일 최저기온 < -2.2℃} & {일 최고기온 > 0℃}인 연평균 일수

수분과 미접촉하는 부재의 경우 5.3회, 수분과 직접 접촉하는 부재의 경우 67.1회로써 동결융해 환경은 "B"등급으로 평가되며, 수분과 직접 접촉하지 않는 부재의 경우도 동결융해 사이클이 연평균 4.5회로 동결융해의 피해를 입을 수 있음이 확인된다.

【표 80.46】 동해환경 평가결과 - 일반부재(수분접촉)

해당지역	경상북도 영천시 화산면 가상리				
분석기간	2015년 11월 1일 ~ 2025년 3월 31일 (10년)				
2015.11~2016.3	62일	2019.11~2020.3	53일	2022.11~2023.3	71일
2016.11~2017.3	67일	2020.11~2021.3	60일	2023.11~2024.3	55일
2017.11~2018.3	80일	2021.11~2022.3	76일	2024.11~2025.3	69일
2018.11~2019.3	78일	동결융해 횟수 (수분접촉)			67.1회

【표 80.47】 동해환경 평가결과 - 일반부재(수분미접촉)

해당지역	경상북도 영천시 화산면 가상리				
분석기간	2015년 11월 1일 ~ 2025년 3월 31일 (10년)				
2015.11~2016.3	7일	2019.11~2020.3	3일	2022.11~2023.3	3일
2016.11~2017.3	10일	2020.11~2021.3	3일	2023.11~2024.3	7일
2017.11~2018.3	3일	2021.11~2022.3	0일	2024.11~2025.3	5일
2018.11~2019.3	4일	동결융해 횟수 (수분미접촉)			4.5회

80.6.2 콘크리트 내구성능 평가결과

본 보강토 옹벽에 대하여 콘크리트 내구성능 평가는 열화진전평가 및 열화환경평가를 종합하여 분석한 결과, 평가결과 "A"로 평가되었다.

【표 80.48】 옹벽의 콘크리트 내구성능 평가

대상 시설물	항목별 평가결과			
	염화물 침투량	탄산화 깊이	피복콘크리트 품질	평가등급
옹벽	a	a	a	a (0.08)
최저등급제				

【표 80.49】 열화환경지표의 평가결과

열화환경지표		평가결과	평가등급
제설제 염해환경		1.6회	A
비래염분 염해환경	해안거리에 따른 비래염분 염해환경	44.1Km	A
동해환경		67.1회	C

80.6.3 강재 내구성능 평가

강재 내구성능 평가의 경우 선택과업으로 본 보강토 응벽에 대하여 강재 내구성능 평가는 실시하지 않았다.

80.6.4 내구성능 평가결과산정

가. 보강토 응벽 내구성능 평가결과산정 방법

보강토 응벽의 보강재에 대한 내구성능 평가를 실시한 경우, 강재에 대한 내구성능 평가 후, 콘크리트 : 강재 = 60 : 40의 가중치를 적용하여 종합 내구성능 평가를 수행한다.

단, 금회 성능평가 과업에서 강재 내구성능 평가는 실시되지 않은 상태로 콘크리트 강재의 가중치를 100으로 적용하여 평가 하였다.

【표 80.50】 보강토 응벽의 종합 내구성능 평가결과

내구성능 평가결과 산정표			
평가항목구분	시설물명	보강토 응벽	표번호
콘크리트 내구성평가		a (0.08)	-
강재 내구성평가		-	-
내구성능 평가결과		◦ 내구성능 평가결과 = 0.08 X 1.00 = 0.08 ◦ 내구성능 등급 : a등급	

80.7. 종합평가

80.7.1 종합평가 개요

종합평가의 산정방법은 안전성능 평가 결과가 가장 낮은 등급일 때는 안전성능 등급을 종합성능등급으로 선정한다. 이외의 경우에는 안전성능 평가와 내구성능 평가 각 성능항목 별로 부여된 가중치를 고려하여 최종등급을 결정한다.

- 안전성능 평가 결과가 가장 낮은 등급일 때
 - 안전성능 평가지수가 종합평가의 대표 지수로 산정
- 안전성능 평가 결과가 가장 낮은 등급이 아닐 경우
 - 안전성능과 내구성능 각 성능항목의 가중치를 고려하여 산정



【그림 80.13】 종합평가 흐름도

80.7.2 종합평가 결과 산정결과

종합평가의 산정방법은 용벽의 안전성능 평가와 내구성능 평가 지수에 대해 각 성능항목에 따라 부여된 가중치를 곱한 값을 합산하여 구한다. 단, 안전성능 평가 결과와 내구성능 평가 결과를 비교하여 안전성능 평가 결과가 최저값인 경우에는 가중치를 적용하지 않고 안전성능 평가 결과를 종합평가 결과로 산정한다.

$$\text{용벽의 종합평가지수}(P) = \sum(\text{성능 평가지수}(P_n) \times \text{성능항목 가중치}(W_n))$$

【표 80.51】 콘크리트용벽 성능항목 가중치

구 분		기준 가중치(Wn)		적용 가중치(Wn)	
		안전성능	내구성능	안전성능	내구성능
보강토 용벽	일반 블록 및 패널	0.80	0.20	-	-

【표 80.52】 종합평가 결과

시설물의 종합평가 결과 산정표				
시설물명	패널식 용벽 14			
평가 구분	성능평가지수	평가 결과	성능간 가중치(Wn)	비 고
안전성능평가	0.140	A	0.8	
내구성능평가	0.080	B	0.2	
종합성능 평가결과	○용벽의 종합평가 지수(P) $= \sum(\text{성능평가지수}(pn) \times \text{성능간 가중치}(Wn))$ $= 0.14 \times 0.8 + 0.08 \times 0.2 = 0.128$ ○종합평가 결과 : A			

당해 시설물에 대해 종합적으로 성능평가를 실시한 결과 종합성능 등급은 외관상 결함, 손상 등의 요인에 대한 문제점이 없고 내구성능 저하 가능성이 낮으며 외부 환경조건 변화 등을 수용할 수 있는 성능 수준인 A등급(우수)인 것으로 평가되었다.

【표 80.53】 용벽의 종합평가 결과에 따른 종합성능 등급 기준

평가등급	평가지수	정의
A (우수)	$0.00 \leq P < 0.15$	외관상 결함, 손상 등의 요인에 대한 문제점이 없고 내구성능 저하 가능성이 낮으며 외부 환경조건 변화 등을 수용할 수 있는 성능 수준
B (양호)	$0.15 \leq P < 0.30$	일부 부재에서 경미한 결함이나 내구성능 저하 가능성이 조사되었으며, 외부 환경조건 등을 고려하여 진행 여부를 지속 관찰하고 보수 여부를 결정하여야 하는 성능 수준
C (보통)	$0.30 \leq P < 0.55$	광범위한 부재에서 결함이나 내구성능 저하 가능성이 조사되었고 기능 또는 사용상의 편의에 불편함이 있으나, 전체적인 시설물의 안전성능에는 지장이 없으며, 간단한 보수 또는 보강 및 개선이 필요한 성능 수준
D (미흡)	$0.55 \leq P < 0.75$	시설물의 지속적인 사용이 우려되는 수준으로 긴급한 보수 또는 보강 및 개선이 필요하며 사용제한 여부를 검토해야 하는 성능 수준
E (불량)	$0.75 \leq P$	심각한 결함 또는 내구성능 저하로 인하여 시설물의 안전성능에 위험이 있거나 기능을 발휘하지 못하는 수준으로 즉각 사용을 중단하고 보강 또는 개축을 하여야 하는 성능 수준

80.8. 유지관리 전략 제언

시설물의 성능목표를 설정하기 위해 성능평가 실시결과와 함께 시설물의 사용환경 등을 검토하여 성능목표에 대한 등급을 지정하여야 한다.

80.8.1 성능목표 설정

『시설물의 안전 및 유지관리 실시 세부지침 성능평가편(2024.01)』에서의 용벽시설물의 성능목표는 대상시설물의 적절한 안전수준과 장기적인 유지관리의 효율성을 확보하기 위해 합리적인 시설물의 성능목표를 B등급으로 설정하도록 하였다.

80.8.2 성능목표 등급 산정

【표 80.54】 등급점수 범위 및 대표점수

구분		A	B		C	D	E
			상B	하B			
용벽	점수	0.08	0.23		0.43	0.65	0.88
			0.18	0.27			
	범위	$0 \leq X < 0.15$	$0.15 \leq X < 0.23$	$0.23 \leq X < 0.3$	$0.3 \leq X < 0.55$	$0.55 \leq X < 0.75$	$0.75 \leq X$

【표 80.55】 평가지표별 가중치 및 성능목표 등급산정 방법

구분	사용성 및 기능성 (1)	주변 환경		지진 구역계수 (4)	공용 연수 (5)
		동해환경 (2)	강설일수 (3)		
가중치	0.8	0.1		0.08	0.02
성능목표 = (1)×0.8 + [(2)+(3)]/2×0.1 + (4)×0.08 + (5)×0.02					

【표 80.56】 사용성 및 기능성 성능목표 선정

구분	항목	내용	평가등급	
			모든 조건 해당	나머지
도로교량	일교통량1)	구간당 일반국도: 10,000대 이상	상B	하B
		구간당 고속국도: 20,000대 이상		
	중차량 통행량	차선당 일반국도: 1,000대 이상		
		차선당 고속국도: 2,000대 이상		
	대상교량의 차단 시 우회거리	5km 이상		
철도교량	일통과량 × 평균속도	6,000 이상	상B	하B
도로터널	일교통량	일반국도: 10,000대 이상	상B	하B
		고속국도: 20,000대 이상		
	대상교량의 차단 시 우회거리	5km 이상		
철도터널	평균속도 × 일 통행횟수	6,000 이상	상B	하B
항만2)	연간 화물량(백만 톤 GT) × 하역능력(천 톤)	10,000 이상	상B	하B
	접안능력	50,000톤(DWT) 이상		
댐	연평균 저수용량	700 백만m3 이상	상B	하B
공항	연간 이용객수	10,000,000명 이상	상B	하B
	연간 항공기 운항편수	90,000대 이상		
하구둑	-	-	B	
수문	-	-	B	
제방	-	-	B	
상수도	가동률3)	75% 이상	상B	하B
옹벽	-	-	B	
절토사면	-	-	B	

【표 80.57】 주변환경 성능목표 선정

구분	평가교량		평가등급	
동해환경	지속적인 수분접촉	67.1일	A	A
	지속적인 수분접촉 없음	4.5일	C	
강설일수	1.6일		C	

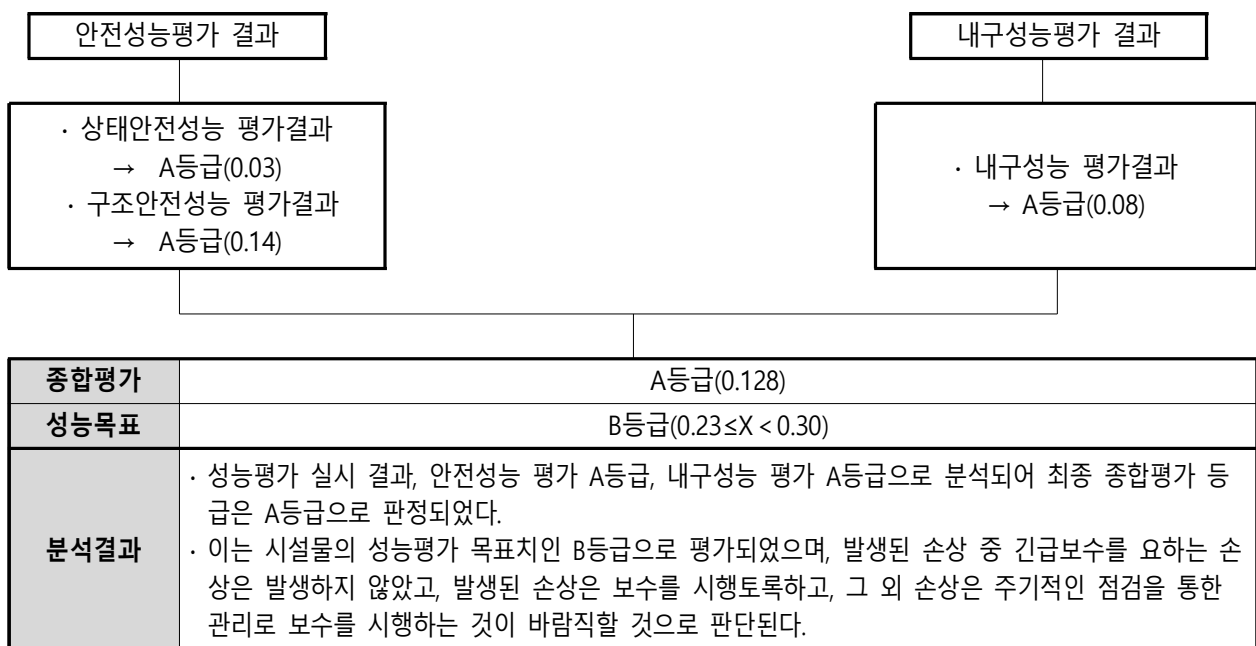
【표 80.58】 지진구역계수 및 공용연수

구분	평가용벽	평가등급
지진구역계수	대구	A
공용연수	약 8년	E

【표 80.59】 성능목표 등급 산정표

구분	사용성 및 기능성 (1)	주변 환경		지진 구역계수 (4)	공용 연수 (5)
		동해환경 (2)	강설일수 (3)		
평가등급	B	A	C	A	E
평가점수	0.23	0.08	0.43	0.08	0.88
가중치	0.8	0.1		0.08	0.02
성능목표	= 0.23×0.8 + [(0.08+0.43)/2]×0.1 + 0.08×0.08 + 0.88×0.02 = 0.234(하B)				

80.8.3 성능평가 실시결과 검토·분석



80.8.4 성능목표에 따른 보수·보강 방법 및 전략제안

유지관리 전략 제안의 목적은 모든 보수·보강 후보를 대상으로 성능평가지표인 상태안전 성능, 구조안전성능, 내구성능에 근거하여 경제적 측면, 환경적 측면, 사회적 영향 등을 고려하여 우선적으로 조치하여야 할 대상을 선정하는데 있다.

가. 보수·보강 개략공사비

【표 80.60】 보수·보강 개략공사비

구분	손상내용	보수방안	손상 물량	보수 물량	단위	단가 (천원)	개략공사비 (천원)	우선 순위
전면부	판넬 파손	주의관찰	-	-	-	-	-	-
	상부 들뜸	단면보수	0.38	0.57	m²	960	547	2순위
	판넬 기울음	주의관찰	-	-	-	-	-	-
	배부름	주의관찰	-	-	-	-	-	-
	수목	정비	1.00	1.00	EA	184	184	2순위
배수시설	배수로 파손	단면보수	0.64	0.96	m²	165	158	2순위
	배수로 균열(0.5mm이상)	주입보수	2.00	3.00	m	65	195	2순위
상부성토부	상태양호	-	-	-	-	-	-	-
기초부	상태양호	-	-	-	-	-	-	-
개략공사비 (천원)	구 분	1순위		2순위		3순위		
	순공사비	0		1,084		0		
	재경비 (순공사비의 50%)	0		542		0		
	합계	0		1,626		0		
개략공사비 총계(천원)		1,626						

※ 주의관찰이 필요한 손상은 본 개략공사비 산정에서 제외함.

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

나. 보수·보강 우선순위 지수 산출

【표 80.61】 보수·보강 우선순위 지수 산출

구분	손상 물량 (m³)	보수 물량 (m³)	단가 (천원)	비용 Cost (천원)	손상정보				가중치				우선 순위 지수 (PI) EI/Cost	순 위
					손상내용	부재 위치	성능	등급	손상	부재	성능	등급		
-	-	-	-	-	침하	-	안전 성능	a	0.06	1.00	0.80	0.05	0.00231	10
-	-	-	-	-	계획선형 오차	-	안전 성능	a	0.06	1.00	0.80	0.05	0.00231	10
-	-	-	-	-	활동	-	안전 성능	a	0.15	1.00	0.80	0.05	0.00615	7
-	-	-	-	-	전면부 지행배 매부름	-	안전 성능	a	0.19	1.00	0.80	0.05	0.00769	6
-	-	-	-	-	유실	-	안전 성능	a	0.12	1.00	0.80	0.05	0.00462	8
-	-	-	-	-	이격	-	안전 성능	a	0.08	1.00	0.80	0.05	0.00308	9
-	-	-	-	-	세굴	-	안전 성능	a	0.15	1.00	0.80	0.05	0.00615	7
-	-	-	-	-	배수시설	-	안전 성능	a	0.02	1.00	0.80	0.05	0.00077	12
-	-	-	-	-	사면구배	-	안전 성능	a	0.02	1.00	0.80	0.05	0.00077	12
-	-	-	-	-	낙석흔적	-	안전 성능	a	0.02	1.00	0.80	0.05	0.00077	12
-	-	-	-	-	침출수	-	안전 성능	a	0.02	1.00	0.80	0.05	0.00077	12
-	-	-	-	-	내적안전 성	구조	안전 성능	a	1.00	1.00	0.80	0.05	0.04000	1
-	-	-	-	-	저면활동	구조	안전 성능	a	0.20	1.00	0.80	0.05	0.00800	5

구분	손상 물량 (m³)	보수 물량 (m³)	단가 (천원)	비용 Cost (천원)	손상정보				가중치				우선 순위 지수 (PI) EI/Cost	순 위
					손상내용	부재 위치	성능	등급	손상	부재	성능	등급		
-	-	-	-	-	원호활동	구조	안전 성능	a	0.20	1.00	0.80	0.05	0.00800	5
-	-	-	-	-	전도	구조	안전 성능	a	0.20	1.00	0.80	0.05	0.00800	5
-	-	-	-	-	지지력	구조	안전 성능	a	0.20	1.00	0.80	0.05	0.00800	5
-	-	-	-	-	침하	구조	안전 성능	a	0.06	1.00	0.80	0.05	0.00231	10
단면 보수	0.38	0.57	960	547	상부 틀뚝	-	안전 성능	c	0.12	1.00	0.80	0.20	0.01920	2
정비	1.00	1.00	184	184	수목	-	안전 성능	b	0.12	1.00	0.80	0.11	0.01056	3
단면 보수	0.64	0.96	165	158	배수로 파손	-	안전 성능	b	0.02	1.00	0.80	0.11	0.00169	11
주입 보수	2.00	3.00	65	195	배수로 균열(0.5 mm이상)	-	안전 성능	b	0.02	1.00	0.80	0.11	0.00169	11
-	-	-	-	-	염화물	전면	내구 성능	a	1.00	1.00	0.20	0.05	0.01000	4
-	-	-	-	-	탄산화	전면	내구 성능	a	1.00	1.00	0.20	0.05	0.01000	4
-	-	-	-	-	피복콘크 리트의 품질	전면	내구 성능	a	1.00	1.00	0.20	0.05	0.01000	4

80.9. 종합결론

본 시설물은 경상북도 영천시 화산면 가상리(상주영천고속도로 75.448~75.520km)에 위치한 2종 시설물로서 연장 198.0m, 지면노출높이 10.3m의 패널식 보강토 옹벽이고, 2017년도에 준공되어 약 8년간 공용중인 옹벽 구조물이며, 시공자료 분석을 포함, 현장조사 및 시험, 안전성능 평가, 내구성능 평가 등을 통한 종합결론을 요약하면 다음과 같다.

본 과업은 "시설물의 안전 및 유지관리에 관한 특별법"(이하 "시설물안전법"이라 한다.)에 따른 성능평가를 시행하여 현장조사 및 각종시험에 의해 시설물의 성능을 종합적으로 평가하여 시설물의 객관적인 현재의 상태와 장래의 성능 변화를 파악·예측하고, 이를 통해 관리주체가 보수·개량·교체 등의 최적시기 결정 등 합리적 유지관리 전략을 마련하는 데에 있다.

80.9.1 성능평가 결과 요약

가. 안전성능 평가

안전성능 평가는 외관상 관찰되는 시설물의 결함을 중심으로 조사·평가하였다. 현장조사 및 분석 결과 중대결함은 관찰되지 않았으며, 일부 손상이 조사되었으나 상태안전성능 평가 등급은 "A"로 평가되었고, 구조안전성능 평가 또한 "A"등급으로 검토되어 최종 안전성능 평가 등급은 "A"등급으로 평가되었다.

나. 내구성능 평가

내구성능평가는 시간에 따라 변화하는 안전성능 저하에 영향을 미치는 요소에 대한 평가로서 본 콘크리트 옹벽의 열화진전평가 및 열화환경평가를 종합하여 분석한 결과, 평가결과 "A"로 평가되었다.

다. 성능평가 결과

종합평가결과산정 표					
시설물명	패널식 옹벽 14			표번호	-
평가구분	성능 평가지수	평가결과	성능간 가중치(W_n)	비 고	
안전성능 평가	0.14	a	0.70	근거 표번호	
내구성능 평가	0.08	a	0.30	근거 표번호	
종합평가 결과	○ 옹벽의 종합평가지수(P) $= \sum(\text{성능 평가지수}(p_n) \times \text{성능간 가중치}(W_n))$ $= 0.14 \times 0.80 + 0.08 \times 0.20 = 0.128$ ○ 옹벽의 종합평가지수 : 0.128 ○ 옹벽의 종합평가결과 : A				

80.9.2 종합결론

- 패널식 용벽 14는 약 8년의 공용기간이 경과한 보강토 용벽 시설물로 현장조사 결과, 점검당시 손상이 없는 대체로 양호한 상태를 유지하고 있는 상태이다.
- 종합성능평가를 실시한 결과, 0.128로 A등급으로 평가되었으며, 성능목표인 B등급($0.23 \leq X < 0.30$)을 상회하여 만족하는 것으로 분석되었다. 따라서, 시설물의 성능유지를 위해 우선순위 산정결과에 따라 순차적으로 보수를 실시한다면 구조물의 사용성을 확보하는데 문제가 없을 것으로 판단된다.

80.9.3 정밀안전진단 및 사용제한의 필요성 여부

- 지반, 기초부, 전면부, 주변영향인자(사면부, 배수시설)에서 판넬 파손, 기울음, 배부름, 수목, 배수로 균열, 파손 등의 손상이 조사되었으나, 용벽의 사용성에는 영향을 주지 않는 것으로 판단되며, 내구성 증진을 위한 주입보수, 단면보수 등의 적절한 보수가 필요할 것으로 사료된다. 또한, 전면부에 판넬 기울음, 배부름 발생의 원인은 시공미흡으로 추정되며, 배부름의 진행성 확인을 위한 주기적인 점검 및 계측을 통한 자료 분석 후 손상의 진전 시 적절한 보수를 통한 관리 필요하고, 상부 성토부 및 전면부에 과도한 식생이 산재하여, 추후 원활한 점검 및 용벽은 안전성을 위한 정비 등의 조치가 필요하다.
- 대상 시설물은 금회 점검 결과, 정밀안전진단 및 사용제한이 필요치 않다.

80.9.4 유지관리 시 특별한 관리가 요구되는 사항

- 배부름, 판넬 기울음, 상부 들뜸, 수목 발생의 원인은 시공미흡, 공용기간 증가로 추정되며, 배부름은 전회 정밀안전점검과 선형 측량값 비교 결과 현재 진행성이 없는 상태로 판단되나, 배부름에 대한 주기적인 점검을 통해 발생규모 및 현황관리를 실시하고, 일정규모 이상 발생할 경우 보수를 통한 관리가 필요하며, 판넬 기울음에 경우 주기적인 점검을 통해 발생규모 및 현황관리를 실시하고, 일정규모 이상 발생할 경우 보수를 통한 관리가 요구된다. 또한 상부 들뜸의 손상은 단면보수 등의 보수를 실시하고 주기적인 점검을 통한 재손상 발생여부를 확인하는 유지관리가 필요할 것으로 사료된다.
- 배수로 균열, 파손의 발생의 원인은 건조수축 및 거푸집 조기탈거, 외부충격 등의 영향으로 추정되며, 구조적인 손상은 아니나 배수로 균열, 파손에 대한 주입보수, 단면보수 등의 보수를 실시하고 주기적인 점검을 통해 손상의 재발생 여부를 확인하는 유지관리가 필요하다.

80.9.5 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 바람직하다고 판단된다.

