

부 록

Dos 버전 INPUT DATA 작성방법

I. TITLE CARD

(CARD NO 1)

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 6 (문자)	OPTION	대문자로 TITLE/라고 입력한다.
7 -87 (문자)	NLAY	PROJECT 제목

II. ANALYSIS CARD

해석자료 CARD는 다음과 같이 7가지 CARD에 의해 운용되는데 해석 방법에 따라 필요한 CARD만 입력하면 된다.

- CARD SET 1) LAYER ----- 토층별 토질정수 입력
- CARD SET 2) LOAD ----- 상재하중 입력
- CARD SET 3) HPILE ----- 엄지말뚝 (또는 토류벽) 특성치 입력
- CARD SET 4) ANCHOR/STRUT ----- EARTH ANCHOR/STRUT의 특성치 및 자료입력
- CARD SET 5) WALE ----- WALE의 설치 방법 및 특성치입력
- CARD SET 6) WALL ----- 토류판 및 C.I.P의 제원 입력
- CARD SET 7) WATER ----- 지하수위 관련자료 입력

1) CARD SET 1 : LAYER

(CARD NO.1)

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 8 (문자)	OPTION	대문자로 TITLE/라고 입력한다.
9 -15 (정수)	NLAY	토층수(10개 토층까지 가능함)

(CARD NO.2) * NLAY만큼 반복 입력한다.

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 5 (정수)	K	토층 NO
6 - 15 (실수)	EL(K,1)	K 토층의 상단 ELEVATION (m)
16 - 25 (실수)	EL(K,2)	K 토층의 하단 ELEVATION (m)
26 - 35 (실수)	SW(K)	K 토층의 단위중량 (t/m^3)
36 - 40 (실수)	SN(K)	K 토층의 N치
41 - 50 (실수)	SC(K)	K 토층의 점착력 (t/m^2)
51 - 60 (실수)	SF(K)	K 토층의 내부 마찰각(도)
61 - 65 (정수)	LS(K)	K 토층의 형태 코드번호
66 - 70 (실수)	SFR(K)	K 토층의 마찰 저항값 (Kg/cm^2)
71 - 80 (실수)	SUBG(K)	K 토층의 수평 지반반력 계수 (t/m^3)

2) CARD SET 2 : LOAD

(CARD NO.1)

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 8 (문자)	OPTION	대문자로 LOAD/라고 입력한다.
9 - 15 (정수)	NLOAD	전체 상재하중 수(5개까지 가능)

(CARD NO.2) * NLOAD만큼 반복 입력한다.

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 5 (정수)	K	상재하중의 일련번호
6 - 15 (실수)	QX(K,1)	K번째 하중의 엄지말쪽에서의 좌단거리 (m)
16 - 25 (실수)	QX(K,2)	K번째 하중의 엄지말쪽에서부터의 우단거리(m)
26 - 35 (실수)	QX(K,3)	K번째 하중의 작용 ELEVATION(m)
36 - 45 (실수)	QQ(K)	K번째 상재하중의 크기(t/m^2)

3) CARD SET 3 : HPILE (수직토류벽, 엄지말쪽)

(CARD NO.1)

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 8 (문자)	OPTION	대문자로 HPILE/이라고 입력한다.
11 - 15 (정수)	NANC	수직 토류벽 재료의 총수 (10개까지 가능함)

(CARD NO.2) * NPILE수 만큼 반복 입력한다.

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 5 (정수)	I	수직 토류벽 재료의 일련번호
6 - 10 (정수)	IHP(I)	H-PILE(=1), RAIL(=2), CON'C(=3), SHEET PILE(=4), CON'C(=5)
11 - 30 (문자)	HLIST(I)	수직 토류벽 재료로서 계산과는 무관함
31 - 40 (실수)	HPH(I)	수직 토류벽의 두께 H (mm)
41 - 50 (실수)	HPB(I)	수직 토류벽의 폭 B (mm)
51 - 60 (실수)	HPT1(I)	H-PILE의 제원 t_1 (mm)
61 - 70 (실수)	HPT2(I)	H-PILE의 제원 t_2 (mm)
71 - 75 (실수)	HPN(I)	수직 토류벽의 작용하는 축하중(ton)
76 - 80 (실수)	WIDTH(I)	수직 토류벽의 설치 간격 (m)

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
11 - 20 (실수)	E(i)	수직 토류벽(PILE)의 탄성계수(Kg/cm^2)
21 - 30 (실수)	AX(i)	수직 토류벽(PILE)의 단면적(Cm^2)
31 - 40 (실수)	AZ(i)	수직 토류벽(PILE)의 단면 2차 모멘트(Cm^4)
41 - 50 (실수)	AZZ(i)	수직 토류벽(PILE)의 단면계수(Cm^3)
51 - 60 (실수)	HRX(i)	수직 토류벽(PILE)의 강축방향 단면2차 반경(r_x, Cm)
61 - 70 (실수)	HRX(i)	수직 토류벽(PILE)의 약축방향 단면2차 반경(r_y, Cm)

4) CARD SET 4 : ANCHOR 또는 STRUT

(CARD NO.1)

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 8 (문자)	OPTION	대문자로 ANCHOR/ 또는 STRUT/라고 입력한다.
9 - 10 (정수)	NANC	ANCHOR, STRUT, NAIL 및 타이로드의 총 설치 단수
11 - 15 (정수)	NSLA	버팀보 해체시 시공될 Slab 단수
16 - 25 (실수)	SMCK	콘크리트의 설계강도 ($\sigma_{ck}, \text{kg/cm}^2$)
26 - 45 (문자)	ALIST	ANCHOR의 형태로서 계산과는 무관함.
46 - 50 (정수)	NSTRUT	설치코자하는 STRUT 형태의 총수 (단, NSTRUT \leq 5)

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
51 - 55 (실수)	STRL	STRUT중심점에서 까치발 설치 지점까지의 거리(m)
56 - 60 (실수)	STT	STRUT의 온도차에 의한 축력(예, 10°C→12ton)
61 - 65 (실수)	SWD	군집하중 및 STRUT의 자중등을 포함한 STRUT에 작용하는 하중 (ton/m)
66 - 70 (실수)	ANSF	EARTH ANCHOR 설계시 안전율 (예, 가설일 경우 : $F_s = 1.5$ 영구일 경우 : $F_s=2.0$)
71 - 75 (실수)	SFNAIL	Nail의 설계시 안전율 (예, 가설일 경우 : $F_s = 1.3$ 영구일 경우 : $F_s=1.5$)
76 - 80 (정수)	NTIE	타이로드 설치 여부 (설치시 : 1, 설치하지 않을 경우 : 0)

주1) OPTION에서 STRUT만 사용시는 STRUT를 입력하고, E/A 또는 E/A와 STRUT가 동시에 사용되는 경우는 ANCHOR를 입력한다. 또한, NAIL과 타이로드(CABLE)가 사용될 경우는 ANCHOR 또는 STRUT 모두 가능함.

주2) NAIL의 설치단이 없을 경우에는 NAIL의 설계 안전율을 0.0으로 하며, NAIL 설치시는 반드시 안전율이 입력되어야 한다.

(CARD NO.2-1) OPTION = ANCHOR 인 경우, OPTION = STRUT인 경우는 (CARD NO 2-2)를 입력함.

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 10 (실수)	ANDI	ANCHOR의 직경 (cm)
11 - 20 (실수)	ANAR	ANCHOR의 단면적 (mm^2/ea)
21 - 30 (실수)	ANERI	ANCHOR의 주변장 (mm/ea)
31 - 40 (실수)	ANEE	ANCHOR의 탄성계수 (kg/cm^2)
41 - 50 (실수)	ANYP	ANCHOR의 항복점 강도 (kg/mm^2)
51 - 60 (실수)	ANUP	ANCHOR의 인장강도 (kg/mm^2)

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 5 (정수)	i	STRUT의 TYPE NO.
6 - 25 (문자)	SLIST(i)	STRUT의 형태로서 계산과는 무관하다.
26 - 30 (실수)	STB(i)	STRUT의 폭 B (cm)
31 - 40 (실수)	STRE(i)	STRUT의 탄성계수 (kg/cm^2)
41 - 50 (실수)	STRA(i)	STRUT의 단면적 (cm^2)
51 - 60 (실수)	STRRX(i)	STRUT의 강축방향 회전반경 r_x (cm)
61 - 70 (실수)	STRRY(i)	STRUT의 약축방향 회전반경 r_y (cm)
71 - 80 (실수)	STZX(i)	STRUT의 단면계수 (cm^3)

(CARD NO.2-2) * OPTION = STRUT 인 경우, OPTION = ANCHOR 인 경우는 해당되지 않음.

COLUMN	VARIABLE	ENTRY (NSTRUT 수만큼 반복됨)
1 - 5 (정수)	i	STRUT의 TYPE NO.
6 - 25 (문자)	SLIST(i)	STRUT의 형태로서 계산과는 무관하다.
26 - 30 (실수)	STB(i)	STRUT의 폭 (cm)
31 - 40 (실수)	STRE(i)	STRUT의 탄성계수 (kg/cm^2)
41 - 50 (실수)	STRA(i)	STRUT의 단면적 (cm^2)
51 - 60 (실수)	STRRX(i)	STRUT의 강축방향 회전반경 r_x (cm)
61 - 70 (실수)	STRRY(i)	STRUT의 약축방향 회전반경 r_y (cm)
71 - 80 (실수)	STZX(i)	STRUT의 단면계수 (cm^3)

(CARD NO.2-3) * OPTION이 ANCHOR이거나 STRUT이건 SFNAIL이 0.00이 아닐 경우 해당됨

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 20 (문자)	ANAIL	NAIL의 재질 (예, Steel Bar SD40)
21 - 25 (정수)	NAILD	NAIL의 직경 (mm)
26 - 30 (정수)	NAILH	NAIL 천공홀의 직경 (mm)
31 - 40 (실수)	ANAILA	NAIL의 단면적 (cm^2)
41 - 50 (실수)	ANAILY	NAIL의 항복인장응력(σ_y) (kg/cm^2)
51 - 60 (실수)	ANAILB	NAIL의 허용휨응력(σ_a) (kg/cm^2)
61 - 70 (실수)	ANAILI	NAIL의 단면2차모멘트(I) (cm^4)
71 - 80 (실수)	ANAILE	NAIL의 탄성계수(E) (kg/cm^2)

(CARD NO.2-4) * OPTION이 ANCHOR이거나 STRUT이건 NTIE가 1이면 입력한다.

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 20 (문자)	TIE	타이로드의 재질.
21 - 30 (실수)	TIEA	타이로드의 단면적 (cm^2)
31 - 40 (정수)	TIESA	타이로드의 허용인장력 (kg/cm^2)
41 - 50 (실수)	TIEI	타이로드의 단면2차모멘트 (cm^4)
51 - 60 (실수)	TIEE	타이로드의 탄성계수 (kg/cm^2)

(CARD NO.3) * (NANC+NSLA)만큼 반복 입력한다. OPTION = ANCHOR 및 STRUT 모두 해당됨.

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 5 (정수)	K	ANCHOR, NAIL, 타이로드 또는 STRUT의 NO.
6 - 10 (정수)	ICODE(K)	ANCHOR, NAIL, 타이로드 및 STRUT의 분류 CODE NO.
11 - 20 (실수)	AP(K)	ANCHOR, NAIL, 타이로드 및 STRUT의 설치지점 ELEVATION(m)
21 - 30 (실수)	ASLOP(K)	ANCHOR, NAIL, 타이로드 및 STRUT의 설치경사각(도)
31 - 40 (실수)	TIEE	ANCHOR 자유장, STRUT의 강축방향 좌굴 길이, NAIL의 파괴면까지의 거리 및 타이로드 설치길이(m)
41 - 50 (실수)	STRLZ(K)	ANCHOR의 정착장 및 STRUT의 약축방향 좌굴길이 또는 NAIL의 부착길이(m)
51 - 60 (실수)	AWIDT(K)	ANCHOR 및 STRUT 또는 NAIL, 타이로드의 설치간격(m)
61 - 65 (정수)	NGANG(K)	ANCHOR의 강선수 및 STRUT 또는 NAIL 타이로드의 설치수
66 - 70 (정수)	NSTR(K)	STRUT 설치시 TYPE NO, ANCHOR 설치시는 0를 입력. NAIL일 경우에는 한계압력(P,t/m ²)입력
71 - 80 (실수)	ARSPG(K)	ANCHOR 및 STRUT 지점의 Spring정수(t/m ²)

주1) ICODE(K)는 K단에 설치된 ANCHOR 또는 STRUT의 분류를 위한 CODE NO로서 다음과 같다.

ICODE(K) = 1 ; K단에 ANCHOR 설치인 경우

ICODE(K) = 2 ; K단에 STRUT 설치인 경우 (RAKER 설치시 포함)

ICODE(K) = 3 ; K단에 SLAB 설치인 경우

ICODE(K) = 4 ; K단에 NAIL 설치인 경우

ICODE(K) = 5 ; K단에 CABLE(타이로드) 설치인 경우

주2) ANCHOR의 자유장 및 NAIL 파괴면까지의 거리는 가정치를 입력하여 계산한 후 계산된 결과치를 수정 입력 시킨 후 다시 계산하는 것이 좋으며, ANCHOR의 정착장 및 NAIL의 부착길이는 필요한 길이만큼 입력하며 부족할 경우에는 자동계산 후 출력함.

5) CARD SET 5 ; WALE

(CARD NO.1)

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 8 (문자)	OPTION	대문자로 WALE/이라고 입력한다.
11 - 15 (정수)	NWALE	설치코자하는 WALE TYPE의 총수 (단, NWALE \leq 5)
16 - 20 (정수)	IWM	WALE의 구조계산시 버팀보의 수평거리를 설정하는 Option(IWM=1:연속보, IWM=2:단순보)

(CARD NO.2) * NWALE 수 만큼 반복됨

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 5 (정수)	i	WALE의 TYPE NO.
11 - 30 (문자)	WLIST(i)	WALE의 형태로서 계산과는 무관함.
31 - 35 (정수)	WAH(i)	WALE의 제원 H(mm)
36 - 40 (정수)	WAB(i)	WALE의 제원 B(mm)
41 - 45 (정수)	WAT1(i)	WALE의 제원 t_1 (mm)
46 - 50 (정수)	WAT2(i)	WALE의 제원 t_2 (mm)
51 - 60 (실수)	WZZ(i)	WALE의 단면계수 (cm^3)
61 - 70 (실수)	WAA(i)	WALE의 단면적 (cm^2)
71 - 75 (실수)	WRX(i)	WALE의 강축방향 회전반경(r_x , cm)
76 - 80 (실수)	WRY(i)	WALE의 약축방향 회전반경(r_y , cm)

(CARD NO.3) * NANC+NSLA(설치단수)만큼 반복 입력함.

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 5 (정수)	K	WALE의 설치단 NO
6 - 10 (정수)	NWA(K)	WALE의 TYPE NO.
11 - 15 (정수)	WALE(K)	WALE의 설치수
16 - 20 (정수)	WALE1(K)	ANCHOR로 부터 상부 WALE까지의 거리(mm)
21 - 25 (정수)	WALE2(K)	ANCHOR로 부터 하부 WALE까지의 거리(mm)
26 - 35 (실수)	WNL1(K)	단부띠장의 축력계산을 위한 축력 작용길이(m)
36 - 45 (실수)	WNL2(K)	띠장에 작용하는 축력에 저항하는 마찰력 작용길이(m)
46 - 55 (실수)	FD ϕ (K)	K단 띠장설치 지점의 벽체와 지반사이의 평균 마찰각($^\circ$)

6) CARD SET 6 : WALL

(CARD NO.1)

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 8 (문자)	OPTION	대문자로 WALL/라고 입력한다.
11 -15 (정수)	NWOOD	토류벽 재료의 총수 (10개까지만 가능함)

(CARD NO.2) * NWOOD수만큼 반복 입력한다.

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 5 (정수)	K	토류벽 재료의 일련번호
6 - 10 (정수)	IWOOD(K)	토류판(=1), CIP(=2), SCW(=3), CON'C(=4)
11 - 15 (실수)	IHW(K)	해당 엄지말뚝(수직 토류벽)설치재료 일련번호
16 - 25 (실수)	WOEL1(K)	토류벽 K재료 설치구간의 상단 EL(m)
26 - 35 (실수)	WOEL2(K)	토류벽 K재료 설치구간의 하단 EL(m)
36 - 55 (문자)	WLIST1(K)	토류벽 K재료 TYPE

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
11 - 20 (실수)	WOODH(K)	토류판의 폭 (cm)
21 - 30 (실수)	WOODT(K)	토류판의 두께 (cm)
31 - 40 (실수)	WOODS(K)	토류판의 인장강도 (kg/cm ²)
41 - 50 (실수)	WOODA(K)	철근의 허용 인장응력(σ_{sa} , kg/cm ²)
51 - 60 (실수)	SCWB(K)	S.C.W 응력재 H-BEAM의 B(mm)
61 - 65 (실수)	SCWT1(K)	S.C.W 응력재 H-BEAM의 t ₁ (mm)
66 - 70 (실수)	SCWT2(K)	S.C.W 응력재 H-BEAM의 t ₂ (mm)
71 - 75 (실수)	SCW SF(K)	S.C.W 응력 설계안전율(2.5~5.0)

7) CARD SET 7 : WATER

(CARD NO.1)

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 8 (문자)	OPTION	대문자로 WATER/라고 입력한다.
11 -15 (정수)	IWAT	수압고려 CODE No. (IWAT=0;수압고려, IWAT=1;수압비고려)

(CARD NO.2)

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 10 (실수)	WH	지하수위 ELEVATION (m)
11 - 20 (실수)	WEND	차수벽의 종료점 ELEVATION (m)
21 - 30 (실수)	WT	지하수의 단위중량 (t/m^3)
31 - 40 (실수)	WFNL	차수벽의 감소점 ELEVATION (m)

III. CONSTRUCTION STAGES

단계별 해석에 따른 굴착조건을 입력하는 것으로 다음과 같이 2가지 CARD에 의해 운용된다.

1) CARD SET 1 : BOTTOM

(CARD NO.1)

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 8 (문자)	OPTION	대문자로 BOTTOM/이라고 입력한다.
9 - 10 (정수)	DIP	각 단계별 지중선행변위 누가 여부 OPTION
11 - 15 (정수)	IPRINT	각 굴착 단계별 구조해석 내용 Print OPTION
16 - 20 (정수)	ICON	사용강재 설계 계속 Control Code NO.
21 - 25 (정수)	NSTEP	총 굴착 Stage 수 (해석 STEP 수)
26 - 35 (실수)	GLD	최종 굴착시 H=PILE의 근입심 (m)
36 - 40 (실수)	PW	엄지말뚝 근입 구간에서의 말뚝 폭 (m)
41 - 45 (실수)	WIDTH1	최종 버팀대 설치지점과 최종 굴착선 구간에서의 엄지말뚝 설치간격 (m)
46 - 50 (실수)	PAF	근입심 CHECK시 주동측 말뚝폭에 곱할 승수
51 - 55 (실수)	PPF	근입심 CHECK시 수동측 말뚝폭에 곱할 승수
56 - 60 (실수)	PFF	근입심 CHECK시 안전률(지반및 현장 상황에 따라서 1.2 이상의 적당한 값을 취한다.)
61 - 70 (실수)	BEXC	총 굴착폭 (m)
71 - 75 (실수)	GSF	강재의 허용 응력도 보정계수

(CARD NO.2)

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 10 (실수)	DREL(1)	STEP-1에서 굴착 EL.(m)
11 - 20 (실수)	DREL(2)	STEP-2에서 굴착 EL.(m)
⋮	⋮	⋮
71 - 80 (실수)	DREL(NSTEP)	NSTEP-STAGE에서 굴착 EL.(m)

2) CARD SET 2 ; STEP

(CARD NO.1)

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 4 (문자)	STEP	대문자로 STEP/이라고 입력한다.
6 - 10 (정수)	NSTAGE	굴착단계 (설계 STEP) NO.
11 - 15 (정수)	NONLIN	0:관용법 1:탄소성법 2:탄성법
16 - 20 (정수)	NSANC	굴착선 상부기시공 E/A, S/T 및 Slab 단수
21 - 25 (정수)	KNOP	토압이 아닌 외부에서 작용하는 하중 총수 (Prestress를 가한 지점수)
26 - 30 (정수)	KPILE	수직토류벽(엄지말뚝)의 종류수
31 - 35 (정수)	NTYPE	토압 형태 번호
36 - 40 (정수)	KNOWX	이미 알고 있는 토압 및 변위의 절점 수
41 - 45 (정수)	NDRW	구조계산 결과 Drawing시 매수
46 - 55 (실수)	STWH	NSTAGE 단계에서 지하수위 EL.(m)
56 - 65 (실수)	STWE	NSTAGE 단계에서 차수벽 종료점 EL.(m)
66 - 75 (실수)	STWT	NSTAGE 단계에서 지하수의 단위중량 (t/m^3)

(CARD NO.2) * KNOP > 0 일 경우만 입력시킴.

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 10 (실수)	PSEL(K)	K단째 EL. (m)
11 - 20 (실수)	PKJP(K)	K단째에서의 Prestress(ton)
21 - 30 (실수)	PKJM(K)	K단째에서의 Moment하중(ton)

(CARD NO.2-1) * NSANC > 0 일 경우만 입력시킴. (NSANC 만큼 입력함)

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 5 (정수)	ISAS(i)	E/A, S/T 또는 Slab 설치번호
⋮	⋮	⋮
76 - 80 (정수)	ISAS(i)	E/A, S/T 또는 Slab 설치번호

(CARD NO.2-2) * KPILE > 0 일 경우만 입력시킴. (KPILE 만큼 입력함)

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 10 (실수)	PEL1(K)	해당 수직토류벽(엄지말뚝) 설치구간의 상단 EL(m)
11 - 20 (실수)	PEL2(K)	해당 수직토류벽(엄지말뚝) 설치구간의 하단 EL(m)
21 - 25 (정수)	NPEL(K)	입력된 해당 수직토류벽(엄지말뚝)의 일련번호
26 - 35 (실수)	PEL1(K+1)	K+1번째에 해당됨
36 - 45 (실수)	PEL2(K+1)	
46 - 50 (정수)	NPEL(K+1)	
51 - 60 (실수)	PEL1(K+2)	K+2번째에 해당됨
61 - 70 (실수)	PEL2(K+2)	
71 - 75 (정수)	NPEL(K+2)	

(CARD NO.3) * 역 해석시 해당됨. (IFLOW = 2 일 경우)

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 5 (정수)	NO	NODAL POINT NO
6 - 15 (실수)	DPEL(I)	I 점의 EL. (m)
16 - 25 (실수)	DISPL(I)	I 점의 변위 (m)

(CARD NO.3) * 토압 입력시 즉, NTYPE = 0 일 경우

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 5 (정수)	K	부재번호
6 - 15 (실수)	EPEL(K,1)	K부재의 상단 EL. (m)
16 - 25 (실수)	EPEL(K,2)	K부재의 하단 EL. (m)
26 - 35 (실수)	APRES(K,1)	K부재의 상단주동토압(t/m^2)
36 - 45 (실수)	APRES(K,2)	K부재의 하단주동토압(t/m^2)
46 - 50 (실수)	PPRES(K,1)	K부재의 상단수동토압(t/m^2)
56 - 65 (실수)	PPRES(K,2)	K부재의 하단수동토압(t/m^2)

(CARD NO.3) * 경험적인 토압 형태 입력시 즉, NTYPE = 1,2 인 경우

COLUMN	VARIABLE	ENTRY
1 - 5 (정수)	NPR	토압계산시 토질정수 값의 전 토층에 대한 평균치 적용 여부
6 - 10 (실수)	NDIS	전 단계 변위누가 여부
11 - 20 (실수)	FACT	주동토압 상수
21 - 30 (실수)	RATH	토압작용 깊이 (m)
31 - 40 (실수)	RAT1	H1 (0.0~1.0)
41 - 50 (실수)	RAT2	H2 (0.0~1.0)
51 - 60 (실수)	RAT3	H3 (0.0~1.0)