

7.1.13

Jetty Work

Tetley Structure Calculation

1. Structure Calculation

(1) Center Part

$$\text{Load} = 2.0 \text{ t/m}^2 + 2.5 \frac{\text{t}}{\text{m}^3} \times 0.40 = 3.0 \text{ t/m}^2$$

$$M_1 = \frac{W \cdot l^2}{12} = \frac{3.00 \times 2.50^2}{12} = 1.56 \text{ t.m}$$

(end)

$$M_2 = \frac{W \cdot l^2}{24} = \frac{3.00 \times 2.50^2}{24} = 0.78 \text{ t.m}$$

(center)

$$\text{Shearing force} = \frac{W \cdot l}{2} = \frac{3.00 \times 2.50}{2} = 3.75 \text{ t}$$

Necessary Reinforcement

$$A_s(\text{end}) = \frac{1.56 \times 10^5}{1600 \times 0.9 \times 33} = 3.28 \text{ cm}^2$$

D16@200 As = 10.05 cm²

$$A_s(\text{center}) = \frac{0.78 \times 10^5}{1600 \times 0.9 \times 28} = 1.93 \text{ cm}^2$$

D16@200 o.K

$$\text{Shearing Stress} = \frac{3.75 \times 10^3}{100 \times 28} = 1.34 \text{ kg/cm}^2 < 3.6 \text{ kg/cm}^2 \text{ o.K}$$

(2) End Part

$$M = \frac{W \cdot l^2}{2} = \frac{3.00 \times 1.50^2}{2} = 3.38 \text{ t.m}$$

$$\text{Shearing force} = W \cdot X = 3.00 \times 1.50 = 4.50 \text{ t}$$

$$A_s = \frac{3.38 \times 10^5}{1600 \times 0.9 \times 33} = 7.11 \text{ cm}^2$$

D16@200 As = 10.05 cm²

Shearing Stress

$$= \frac{4.50 \times 10^3}{100 \times 33} = 1.36 \text{ kg/cm}^2 < 3.6 \text{ kg/cm}^2 \text{ o.K}$$

2. Pile Calculation

$$\text{All Load} = 3.00 \times 9.90 \times 23.40 \stackrel{\text{t/m}^2}{=} 694.98 \text{ t}$$

Pile numbers = 52 Piles

$$694.98 \div 52 = 13.4 \text{ t/pile} < 40 \text{ t/pile} \quad \text{o.k}$$

7.1.14

Bridge Structure

CALCULATION TABLES OF THE TAC RO BRIDGE

A- DESIGN SPECIFICATION :

- 1/ THE BRIDGE AND SEWER DESIGN ABIDED BY LIMIT STATE SPECIFICATION NUMBER 2057/QDKT ON SEBTEMBER – 19th – 1979.
- 2/ THE STANDARD DESIGN OF THE PILE FOUNDATION.

B- CACULATION TABLES :

- 1/ COMBINATION CASES INFLUENCING THE ABUTMENT.
- 2/ COMBINATION CASES INFLUENCING THE PIER.
- 3/ CALCULATING THE PIER II
- 4/ CACULATING THE PILE FOUNDATION FOR THE PIER.
- 5/ CACULATING THE PILE FOUNDATION FOR THE ABUTMENT.
- 6/ CHECKING THE PIER II
- 7/ CALCULATING THE CAPACITY OF PILE FOLLOWING MEYERHOF
- 8/ CHECKING THE BRIDGE'S WALL.

USING FIXITIVE DESIGN FOR THE MAIN GIRDER FOLLOWING THE APPROVAL NUMBER 1955/GVT-KHCN ON JUNE – 21st – 2000 OF MINISTRY OF COMMUNICATION AND TRANSPOTR, SO THERE IS NOT ANY DETAIL CACULATING TABLE.

KIỂM TOÁN TRỤ KHUNG CẤU TẮC RỘ

Dâm mứ tru

Tính toán cường độ của tiết diện thẳng góc với trực dâm
theo Moment tính toán trong giai đoạn sử dụng

* Tại tiết diện consol :

* Bê tông mác 250 ,	R _u =	115 kg/cm ²
* Cốt thép Φ		22 mm
* Cốt thép Φ14	R _t =	2400 kg/cm ²
* khoảng cách a		5 cm

b _x cm	h _c cm	R _u kg/cm ²	R _t kg/cm ²	số thép sợi	F _T cm ²	x	h _o cm	[M] tm	M _{Max} tm
100	120	115	2400	13	3.8013271	10.31317	115	130.2758	92.17

$$[M] = 130.2758 \text{ tm} > M_{min} = 92.17 \text{ tm}$$

Đạt

* Tại tiết diện giữa đâ mứ :

* Bê tông mác 250 ,	R _u =	115 kg/cm ²
* Cốt thép Φ		22 mm
* Cốt thép Φ14	R _t =	2400 kg/cm ²
* khoảng cách a		5 cm

b _x cm	h _c cm	R _u kg/cm ²	R _t kg/cm ²	số thép sợi	F _T cm ²	x	h _o cm	[M] tm	M _{Max} tm
100	120	115	2400	8	3.8013271	6.346564	115	81.61727	59.3

$$[M] = 81.61727 \text{ tm} > M_{min} = 59.3 \text{ tm}$$

Đạt

Tính toán cường độ của tiết diện nghiêng trong giai đoạn khai thác

Trường hợp không bố trí cốt thép xiên,

* Bố trí cốt dai bằng thép thường :	Φ =	12 mm
* Khoảng cách cốt dai :		20 cm
* Số nhánh dai :	n =	4 nhánh

Rk kg/cm ²	b cm	h cm	Rt kg/cm ²	Fd cm ²	u cm	qd kp/cm	C cm	Qdb kg
8	100	120	2400	4.5238934	20	542.8672	206.01291	223641.5

* Theo điều kiện lực cắt

$$Q_{db} = 223.642 \text{ tấn} > Q_{Max} = 115.73 \text{ tấn} \quad \text{Đạt yêu cầu}$$

\Rightarrow Không cần bố trí cốt xiên

Kiểm toán thân cột trụ

$$\begin{array}{ll} N = 306.55 \text{ tấn} & N_{dh} = 216.14 \text{ tấn} \\ M = 4.85 \text{ tm} & M_{dh} = 6.44 \text{ tm} \end{array}$$

b cm	a_o cm	ho cm	eng cm	c_ogh cm	e_o cm	e_o < e_ogh
100	0.55	95	2	29.1	3.582124	\Rightarrow Nén Lệch Tâm nhỏ

$$\begin{array}{llllll} lo & Eb & lb & S & k_{dh} & N_{th} & \eta \\ cm & kp/cm^2 & cm^4 & & & & \\ 800 & 290000 & 8333333 & 0.9098881 & 1.7241739 & 12753332 & 1.000024 \end{array}$$

* Bố trí thép: số thanh: 20 thanh
 $\Phi:$ 16 mm

x cm	Rn kg/cm ²	R'a kg/cm ²	F'a cm ²	a' cm	c cm
94.42495	115	2400	40.212386	5	48.58221

$$\begin{array}{ll} [Ne] & Ne \\ \text{tm} & \text{tm} \end{array} \Rightarrow \text{Đạt yêu cầu}$$

605.7772 143.929

FJC BUI THI XUAN QJ

LOAD COMBINATION MULTIPLIERS

COMBO	TYPE	CASE	FACTOR	TYPE	TITLE
TH1	ADD		Neutral		
	LOAD1	1.0000	STATIC[HEAD]		
	LOAD2	1.0000	STATIC[HEAD]		
TH2	ADD		Neutral		
	LOAD3	1.0000	STATIC[HEAD]		
THCHUNG	ADD		Neutral		
TH1	1.0000	COMBO			
TH2	1.0000	COMBO			

FJC BUI THI XUAN QJ

JOINT DISPLACEMENTS

JOINT LOAD	XDX	YDY	ZDZ	RDY	RDX	RDZ
2 LOAD1	1.527E-05	0.0000	-7.563E-05	0.0000	0.0000	1.0000
2 LOAD2	0.0000	0.0000	-4.955E-04	0.0000	0.0000	0.1000
2 LOAD3	-4.401E-05	0.0000	-1.522E-04	0.0000	1.288E-05	0.0000
2 TH1	1.214E-05	0.0000	5.711E-04	0.0000	0.0000	0.0000
2 TH2	-4.401E-05	0.0000	-1.522E-04	0.0000	1.288E-05	0.0000
2 THCHUNG	-6.274E-05	0.0000	-7.233E-04	0.0000	-1.273E-05	0.0000
3 LOAD1	1.399E-05	0.0000	-6.133E-05	0.0000	0.3527E-06	0.0000
3 LOAD2	0.0000	0.0000	-3.809E-04	0.0000	1.862E-05	0.0000
3 LOAD3	-6.371E-05	0.0000	-1.413E-04	0.0000	-3.382E-05	0.0000
3 TH1	2.735E-05	0.0000	-4.423E-04	0.0000	2.737E-05	0.0000
3 TH2	-6.371E-05	0.0000	-1.413E-04	0.0000	-3.382E-05	0.0000
3 THCHUNG	-6.857E-05	0.0000	-4.856E-04	0.0000	-6.445E-06	0.0000
4 LOAD1	1.582E-06	0.0000	-3.559E-05	0.0000	1.561E-06	0.0000
4 LOAD2	0.0000	0.0000	-4.568E-04	0.0000	-7.873E-05	0.0000
4 LOAD3	-6.371E-05	0.0000	-3.301E-04	0.0000	-6.520E-05	0.0000
4 TH1	2.735E-05	0.0000	-4.523E-04	0.0000	1.811E-05	0.0000
4 TH2	-6.371E-05	0.0000	-3.301E-04	0.0000	-6.520E-05	0.0000
4 THCHUNG	-6.997E-05	0.0000	-8.224E-04	0.0000	-1.674E-04	0.0000
5 LOAD1	1.968E-05	0.0000	-4.223E-05	0.0000	-7.914E-06	0.0000
5 LOAD2	-2.755E-05	0.0000	-2.038E-04	0.0000	-1.484E-05	0.0000
5 LOAD3	-6.432E-05	0.0000	-4.161E-05	0.0000	-6.525E-05	0.0000
5 TH1	0.0000	0.0000	-3.816E-04	0.0000	-2.671E-05	0.0000
5 TH2	-6.432E-05	0.0000	-4.161E-05	0.0000	-6.525E-05	0.0000
5 THCHUNG	-6.458E-05	0.0000	-3.852E-04	0.0000	-7.201E-05	0.0000
6 LOAD1	1.668E-06	0.0000	-3.934E-05	0.0000	-1.291E-06	0.0000
6 LOAD2	-1.255E-05	0.0000	-4.258E-04	0.0000	5.740E-05	0.0000
6 LOAD3	-6.432E-05	0.0000	6.875E-05	0.0000	-4.123E-05	0.0000
6 TH1	0.0000	0.0000	-4.652E-04	0.0000	5.429E-05	0.0000
6 TH2	-6.432E-05	0.0000	6.875E-05	0.0000	-4.123E-05	0.0000
6 THCHUNG	-6.458E-05	0.0000	-4.144E-04	0.0000	1.500E-05	0.0000
7 LOAD1	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
7 LOAD2	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
7 LOAD3	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
7 TH1	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
7 TH2	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
7 THCHUNG	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
8 LOAD1	0.0333	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
8 LOAD2	0.0333	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
8 LOAD3	0.0333	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
8 TH1	0.0333	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
8 TH2	0.0333	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
8 THCHUNG	0.0333	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000

FJC BUI THI XUAN QJ

JOINT REACTIONS

JOINT LOAD	F1	F2	F3	M1	M2	M3
7 LOAD1	0.7128	0.0000	31.6547	0.0000	0.8162	0.0000
7 LOAD2	1.5463	0.0000	190.4245	0.0000	1.8523	0.0000
7 LOAD3	0.4713	0.0000	93.7055	0.0000	2.2863	0.0000
7 TH1	2.2591	0.0000	272.3793	0.0000	2.4425	0.0000
7 TH2	0.4713	0.0000	93.7055	0.0000	2.7867	0.0000
7 THCHUNG	2.1399	0.0000	312.3848	0.0000	5.4452	0.0000
8 LOAD1	-0.7128	0.0000	32.5853	0.0000	-0.8162	0.0000
8 LOAD2	-1.5463	0.0000	190.3405	0.0000	-1.8183	0.0000
8 LOAD3	-0.4713	0.0000	26.3295	0.0000	1.4436	0.0000
8 TH1	-2.2591	0.0000	272.5558	0.0000	-2.7255	0.0000
8 TH2	-0.4713	0.0000	26.3295	0.0000	1.6905	0.0000
8 THCHUNG	-2.1399	0.0000	243.2552	0.0000	-1.0651	0.0000

FRAME ELEMENT FORCES

FRAME LOAD	LOC	P	V2	V3	T	M2	M3
1.00	-2.73	88.95	0.00	0.00	0.00	-1.50	
2.00	-2.73	100.95	0.00	0.00	0.00	-57.65	
4 LOAD1							
5.0E-01	0.00	-6.47	0.00	0.00	0.00	-4.87	
1.0E-01	0.00	-6.47	0.00	0.00	0.00	-2.58	
1.00	0.00	-2.58	0.00	0.00	0.00	-0.9531E-01	
1.01	0.00	-1.07	0.00	0.00	0.00	-2.2851E-01	
2.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.5471E-01	
4 LOAD2							
5.0E-01	0.00	-76.15	0.00	0.00	0.00	-57.07	
1.0E-01	0.00	-38.08	0.00	0.00	0.00	-26.67	
1.00	0.00	-38.08	0.00	0.00	0.00	-14.21	
1.01	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
2.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
4 LOAD3							
5.0E-01	0.00	-6.47	0.00	0.00	0.00	-3.26	
1.0E-01	0.00	-1.07	0.00	0.00	0.00	-1.07	
1.00	0.00	-1.07	0.00	0.00	0.00	-4.7485E-01	
1.01	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
2.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
4 TH1							
5.0E-01	0.00	-87.55	0.00	0.00	0.00	61.85	
1.0E-01	0.00	-47.45	0.00	0.00	0.00	33.37	
1.00	0.00	-47.45	0.00	0.00	0.00	-15.21	
1.01	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.2051E-01	
2.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.5471E-01	
4 TH2							
5.0E-01	0.00	5.82	0.00	0.00	0.00	-3.26	
1.0E-01	0.00	-1.07	0.00	0.00	0.00	-1.41	
1.00	0.00	-1.07	0.00	0.00	0.00	-4.7485E-01	
1.01	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
2.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
4 THCHNG							
5.0E-01	0.00	-60.48	0.00	0.00	0.00	-45.15	
1.0E-01	0.00	-44.38	0.00	0.00	0.00	-34.84	
1.00	0.00	-42.43	0.00	0.00	0.00	-15.08	
1.01	0.00	-1.07	0.00	0.00	0.00	2.2051E-01	
2.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.5471E-01	
5 LOAD1							
5.0E-01	-22.03	7.128E-01	0.00	0.00	0.00	1.50	
2.00	25.84	7.128E-01	0.00	0.00	0.00	4.3721E-01	
4.00	-31.55	7.128E-01	0.00	0.00	0.00	-8.1821E-01	
5 LOAD2							
5.0E-01	-190.42	1.55	0.00	0.00	0.00	1.55	
2.00	-190.42	1.55	0.00	0.00	0.00	8.530E-01	
4.00	-190.42	1.55	0.00	0.00	0.00	-1.85	
5 LOAD3							
5.0E-01	-98.71	4.717E-01	0.00	0.00	0.00	-1.14	
2.00	-98.71	4.717E-01	0.00	0.00	0.00	-0.58	
4.00	-98.71	4.717E-01	0.00	0.00	0.00	-2.19	
5 TH1							
5.0E-01	-212.45	2.26	0.00	0.00	0.00	5.24	
2.00	-212.45	2.26	0.00	0.00	0.00	1.29	
4.00	-222.98	2.26	0.00	0.00	0.00	-2.44	
5 TH2							
5.0E-01	-50.71	4.717E-01	0.00	0.00	0.00	-1.14	
2.00	-50.71	4.717E-01	0.00	0.00	0.00	-0.58	
4.00	-50.71	4.717E-01	0.00	0.00	0.00	-2.19	
5 THCHNG							
5.0E-01	-281.16	2.73	0.00	0.00	0.00	4.11	
2.00	-267.57	2.73	0.00	0.00	0.00	-6.791E-01	
4.00	-312.78	2.73	0.00	0.00	0.00	5.45	
5 LOAD1							
5.0E-01	-72.96	7.128E-01	0.00	0.00	0.00	-1.48	
2.00	-27.77	7.128E-01	0.00	0.00	0.00	-3.5621E-01	
4.00	-32.53	7.128E-01	0.00	0.00	0.00	8.3721E-01	
5 LOAD2							
5.0E-01	-190.34	-1.55	0.00	0.00	0.00	-3.57	
2.00	-190.34	-1.55	0.00	0.00	0.00	8.530E-01	
4.00	-190.34	-1.55	0.00	0.00	0.00	1.84	
5 LOAD3							
5.0E-01	-28.33	4.717E-01	0.00	0.00	0.00	-3.11	
2.00	-28.33	4.717E-01	0.00	0.00	0.00	-2.44	
4.00	-28.33	4.717E-01	0.00	0.00	0.00	-0.88	
5 TH1							
5.0E-01	-213.30	-2.76	0.00	0.00	0.00	-5.18	
2.00	-216.11	-2.76	0.00	0.00	0.00	-1.22	
4.00	-222.51	-2.76	0.00	0.00	0.00	2.73	
5 TH2							
5.0E-01	-26.33	4.717E-01	0.00	0.00	0.00	-3.31	
2.00	-26.33	4.717E-01	0.00	0.00	0.00	-2.45	
4.00	-26.33	4.717E-01	0.00	0.00	0.00	-1.64	
5 THCHNG							
5.0E-01	-239.63	2.73	0.00	0.00	0.00	6.45	
2.00	-244.44	2.73	0.00	0.00	0.00	3.71	
4.00	-249.26	2.73	0.00	0.00	0.00	1.07	

TEN BE COC : MÔ CẤU THẾ RỘ (P.A.20CỌC)

Chuyen vi cua be :

- Chuyen vi be theo truc X	(m)	a =	0.00336117
- Chuyen vi be theo truc Y	(m)	b =	-0.00002190
- Chuyen vi be theo truc Z	(m)	c =	0.00146683
- Goc quay be theo truc X	(radian)	Alfa =	0.00001559
- Goc quay be theo truc Y	(radian)	Beta =	0.00100912
- Goc quay be theo truc Z	(radian)	Gama =	0.00000867

BANG NOI LUC CUA CAC COC TRONG BE

Ton coc (so cua coc)	LUC DOC TRUC Ki hieu N (D/vi TAN)	LUC CAT theo phuong I cua coc Ki hieu QII (D/vi TAN)	LUC CAT theo phuong II cua coc Kihieu QIII (D/vi TAN)	MO MEN xoan voi truc I cua coc Ki hieu MI D/v TAN.MET	MO MEN voi truc II cua coc Ki hieu MII D/v TAN.MET	MO MEN voi truc III cuacoc Kihieu MIII D/vTAN.MET
1	10.36	-3.26	-0.01	0.01	-0.06	2.37
2	10.03	-3.28	-0.01	0.01	-0.06	2.40
3	9.70	-3.31	-0.01	0.01	-0.06	2.43
4	9.36	-3.33	-0.01	0.01	-0.06	2.47
5	9.03	-3.35	-0.01	0.01	-0.06	2.50
6	8.70	-3.37	-0.01	0.01	-0.06	2.54
7	8.37	-3.40	-0.01	0.01	-0.06	2.57
8	24.81	-2.95	-0.00	0.01	-0.03	1.92
9	25.11	-2.92	-0.00	0.01	-0.03	1.87
10	25.40	-2.89	-0.00	0.01	-0.03	1.83
11	25.70	-2.86	-0.00	0.01	-0.03	1.78
12	26.00	-2.83	-0.00	0.01	-0.03	1.74
13	26.30	-2.80	-0.00	0.01	-0.03	1.70

14	40.58	-2.50	0.01	0.01	-0.01	1.24
15	40.28	-2.53	0.01	0.01	-0.01	1.29
16	39.98	-2.56	0.01	0.01	-0.01	1.33
17	39.69	-2.58	0.01	0.01	-0.01	1.37
18	39.39	-2.61	0.01	0.01	-0.01	1.42
19	39.09	-2.64	0.01	0.01	-0.01	1.46
20	38.79	-2.67	0.01	0.01	-0.01	1.50

KIEM TRA KET QUA TINH TOAN

Các trắc sỹ in ra trong hai cột phải bằng nhau
A KTra P

129.0000000000	129.0000000000
0.0000000000	0.0000000000
485.0000000000	485.0000000000
35.0000000010	35.0000000000
96.9999999990	97.0000000000
-0.0000000002	0.0000000000

HAY KIỂM TRA KẾT QUA VUA IN !

ooooooooooooooooooooooooooooooo
***** TINH DUYỆT MONG KHEI QUY UOC *****

-- ung suat lon nhat *ay mong khoi | 110.83 (T/m²)
-- ung suat nho nhat *ay mong khoi 51.59 (T/m²)

** Cuong *o tinh toan cua *at | 680.00 (T/m²)

*** fat cuong *o *ay mong khoi quy uoc ***

TEN BE COC : MÔ CẤU TẮC RÔ (P.A. 47°C)

Chuyen vi cua bong coc :

- Chuyen vi be theo truc X	(m)	a =	0.00397300
- Chuyen vi be theo truc Y	(m)	b =	-0.00002517
- Chuyen vi be theo truc Z	(m)	c =	0.00175356
- Goc quay be theo truc X	(radian)	Alfa =	0.00001790
- Goc quay be theo truc Y	(radian)	Beta =	0.00119155
- Goc quay be theo truc Z	(radian)	Gama =	0.00000974

BANG NOI LUC CUA CAC COC TRONG BE

Ton coc (so cua coc)	LUC DOC TRUC Ki hieu N (D/vi TAN)	LUC CAT theo phuong I cua coc Ki hieu QII (D/vi TAN)	LUC CAT theo phuong II cua coc Kihieu QIII (D/vi TAN)	MO MEN xoan voi truc I cua coc Ki hieu MI D/v TAN.MET	MO MEN voi truc II cua coc Ki hieu MII D/v TAN.MET	MO MEN voi truc III cuacoc Kihieu MIII D/vTAN.MET
1	12.33	-3.86	-0.02	0.01	-0.07	2.81
2	11.88	-3.89	-0.02	0.01	-0.07	2.86
3	11.43	-3.92	-0.02	0.01	-0.07	2.90
4	10.98	-3.95	-0.02	0.01	-0.07	2.95
5	10.53	-3.98	-0.02	0.01	-0.07	2.99
6	10.08	-4.02	-0.02	0.01	-0.07	3.04
7	29.25	-3.48	-0.00	0.02	-0.04	2.25
8	29.66	-3.44	-0.00	0.02	-0.04	2.19
9	30.06	-3.40	-0.00	0.02	-0.04	2.13
10	30.47	-3.36	-0.00	0.02	-0.04	2.08
11	30.87	-3.32	-0.00	0.02	-0.04	2.02
12	47.53	-2.95	0.02	0.02	-0.01	1.48
13	47.12	-2.99	0.02	0.02	-0.01	1.53

14	46.72	-3.03	0.02	0.02	-0.01	1.59
15	46.31	-3.07	0.02	0.02	-0.01	1.65
16	45.91	-3.11	0.02	0.02	-0.01	1.71
17	45.50	-3.15	0.02	0.02	-0.01	1.77

KIEM TRA KET QUA TINH TOAN

Cac truong so in ra trong hai cot phai khong nhau
A_KTra P

129.000000000000	129.000000000000
-0.000000000000	0.000000000000
485.000000000000	485.000000000000
34.9999999990	35.000000000000
97.0000000000	97.000000000000
0.000000000000	0.000000000000

HAY KIEM TRA KET QUA VUA IN !

oo
***** TINH DUYET MONG KHEI QUY UOC *****

-- ung suat lon nhat *ay mong khoi | 111.38 (T/m²)
-- ung suat nho nhat *ay mong khoi 52.14 (T/m²)

** Cuong *o tinh toan cua *at | 680.00 (T/m²)

*** fat cuong *o *ay mong khoi quy uoc ***

TEN BE COC :

Chuyen vi cua bieu co :

- Chuyen vi be theo truc X	(m)	a =	0.00397300
- Chuyen vi be theo truc Y	(m)	b =	-0.00002517
- Chuyen vi be theo truc Z	(m)	c =	0.00175356
- Goc quay be theo truc X	(radian)	Alfa =	0.00001790
- Goc quay be theo truc Y	(radian)	Beta =	0.00119155
- Goc quay be theo truc Z	(radian)	Gama =	0.00000974

BANG NOI LUC CUA CAC COC TRONG BE

Tổn coc (so cua coc)	LUC DOC TRUC Ki hieu N (D/vi TAN)	LUC CAT theo phuong I cua coc Ki hieu QII (D/vi TAN)	LUC CAT theo phuong II cua coc Kihieu QIII (D/vi TAN)	MO MEN xo»n voi truc I cua coc Ki hieu MI D/v TAN.MET	MO MEN voi truc II cua coc Ki hieu MII D/v TAN.MET	MO MEN voi truc III cuacoc Kihieu MIII D/vTAN.MET
1	12.33	-3.86	-0.02	0.01	-0.07	2.81
2	11.88	-3.89	-0.02	0.01	-0.07	2.86
3	11.43	-3.92	-0.02	0.01	-0.07	2.90
4	10.98	-3.95	-0.02	0.01	-0.07	2.95
5	10.53	-3.98	-0.02	0.01	-0.07	2.99
6	10.08	-4.02	-0.02	0.01	-0.07	3.04
7	29.25	-3.48	-0.00	0.02	-0.04	2.25
8	29.66	-3.44	-0.00	0.02	-0.04	2.19
9	30.06	-3.40	-0.00	0.02	-0.04	2.13
10	30.47	-3.36	-0.00	0.02	-0.04	2.08
11	30.87	-3.32	-0.00	0.02	-0.04	2.02
12	47.53	-2.95	0.02	0.02	-0.01	1.48
13	47.12	-2.99	0.02	0.02	-0.01	1.53
14	46.72	-3.03	0.02	0.02	-0.01	1.59
15	46.31	-3.07	0.02	0.02	-0.01	1.65
16	45.91	-3.11	0.02	0.02	-0.01	1.71
17	45.50	-3.15	0.02	0.02	-0.01	1.77

KIEM TRA KET QUA TINH TOAN

Các trắc sđt in ra trong hai cột phái bằng nhau
A_KTra P

129.0000000000 129.0000000000

TÍNH TOÁN TỔ HỢP MÓ CẤU

Công trình : Cầu Rạch Tác Rô

Móng cầu cho nhịp 20m

(Bề rộng mặt cầu 9m, không xét tảng bê hành)

* Đoàn xe tính toán	H	30,00
* Xe kiểm tra	XB	80,00
* Chiều dài nhịp gác lên mó		20,00 m
* Chiều dài bánh xe tiếp xúc dọc với mặt đường bê		0,20 m
* Chiều rộng bánh xe tiếp xúc ngang với mặt đường		0,60 m
* Bé đáy lớp mặt đường AH		0,40 m
* Chiều cao thán mó tính toán H (từ mặt xe chạy đến mặt phẳng đáy bê cọc)		5,46 m
* Chiều rộng thán mó tính toán B		10,00 m
* Số làn xe xếp sau mó		2,00 làn
* Số làn xe lái sau mó		12,00 làn
* Trọng lượng trục xe nặng		35,00 dB
* Trí số tĩnh toán của góc φ (đáp đai sồi đó)		1,80 t/m ³
* Trí số tĩnh toán của trọng lượng riêng đất Y (đáp đai sồi đó)		11,25 t/m ² /m
* Trọng lượng đám chি và đầm ngang truyền lên mó		-0,58 m
* Độ lệch tâm dọc cầu giữa lực đám chи tại tim gối và tâm mặt phẳng bê cọc (oy)		0,00 m
* Độ lệch tâm ngang cầu giữa lực đám chи tại tim gối và tâm mặt phẳng bê cọc (ox)		1,48 t/m
* Độ lệch tâm dọc cầu giữa lực đám chи tại tim gối và tâm mặt phẳng bê cọc (oy)		-0,58 m
* Độ lệch tâm ngang cầu giữa lực đám chи tại tim gối và tâm mặt phẳng bê cọc (ox)		0,00 m
* Trọng lượng bảm mặt cầu của nhịp bê		2,50 t/m
* Độ lệch tâm dọc cầu giữa lực bảm mặt cầu tại tim gối và tâm mặt phẳng bê cọc (oy)		-0,58 m
* Độ lệch tâm ngang cầu giữa lực bảm mặt cầu tại tim gối và tâm mặt phẳng bê cọc (ox)		0,00 m
* Trọng lượng lề bê hành (một bên)		0,00 t/m
* Độ lệch tâm dọc cầu giữa lực lề bê hành tại tim gối và tâm mặt phẳng bê cọc (oy)		0,00 m
* Độ lệch tâm ngang cầu giữa lực lề bê hành tại tim gối và tâm mặt phẳng bê cọc (ox)		0,00 m
* Bé rộng phản ứng người đi bộ		0,00 m
* Tài trọng lan can (một bên)		0,50 t/m
* Độ lệch tâm dọc cầu giữa lực lan can tại tim gối và tâm mặt phẳng bê cọc (oy)		-0,58 m
* Độ lệch tâm ngang cầu giữa lực lan can tại tim gối và tâm mặt phẳng bê cọc (ox)		0,00 m
* Tài trọng người trên KCN truyền lên mó		0,00 t/m ²
* Độ lệch tâm dọc cầu giữa lực người tại tim gối và tâm mặt phẳng bê cọc (oy)		-0,58 m
* Độ lệch tâm ngang cầu giữa lực người tại tim gối và tâm mặt phẳng bê cọc (ox)		0,00 m
* Tài trọng trực trước của xe trên KCN truyền lên mó (hầm về phía sông)		16,08 tấn

- * Tải trọng của xe trên KCN truyền lên nố (hàm vê phâia bờ)
- * Độ lệch tâm dọc cầu giữa trọng tâm các lăn xe tại tim gối và tám mặt phẳng bệ cọc (oy)
- * Độ lệch tâm ngang cầu giữa trọng tâm các lăn xe tại tim gối và tám mặt phẳng bệ cọc (ox)
- * Trọng lượng thân mố (phần trên bệ mố)
- * Trọng lượng bệ mố (phản bệ ngầm cọc)
- * Góc xoay do trục (ox - x) của mó xiên với trục hướng xe chạy dọc cầu (ox - c)
- (Góc hợp thành do hướng nước chảy và hướng ngang cầu)
- * Độ lệch tâm dọc cầu giữa trọng tâm thân mố và tám mặt phẳng bệ cọc (oy)
- * Độ lệch tâm ngang cầu giữa trọng tâm thân mố và tám mặt phẳng bệ cọc (ox)
- * Bố trí lề bộ hành 1 bên hay cả 2 bên

Các trị số tính toán

- * Trí số tính toán ở lô hợp cơ bản của góc φ
- * Trí số tính toán ở lô hợp phụ của góc φ
- * Trí số tính toán ở lô hợp phụ của góc φ
- * Trí số tính toán ở lô hợp cơ bản của trọng lượng riêng đất γ
- * Trí số tính toán ở lô hợp phụ của trọng lượng riêng đất γ
- * Khoảng cách S giữa 2 mép ngoài của các đay bánh xe (cửa đoàn xe H)
- * Khoảng cách S giữa 2 mép ngoài của bánh xe kiểm tra (cửa xe XB)
- * Chiều dài phần bố "b" theo dọc cầu của đoàn xe H
- * Chiều dài phần bố "b" theo dọc cầu của xe XB
- * Khoảng cách "a" còn lại giữa 2 trục xe H
- * Chiều cao lớp đất quy đổi h₀ của xe H (tổ hợp cơ bản)
- * Chiều cao lớp đất quy đổi h₀ của xe H (tổ hợp phụ)
- * Chiều cao lớp đất quy đổi h₀ của xe XB (tổ hợp cơ bản)
- * Chiều dài láng thể trượt L
- * Chiều dài "a + b" đối với H30
- * Chiều dài "a + 2b" đối với H30

Tổ hợp cơ bản của xe H

- * Hỗn số A (cơ bản)
 - * Góc lăng thế trượt ω quy ước dùng trong tính toán (cơ bản)
 - * Chiều cao tương đương của hoai tải h
 - * Hỗn số áp lực đất μ' (nếu $\omega + \varphi > 90^\circ$, lấy bằng 90°)
 - * Lực đẩy ngang do tĩnh tái đất E₀
 - * Lực đẩy ngang do hoai tải E_h
 - * Góc lăng thế trượt ω quy ước dùng trong tính toán (cơ bản)
- Tổ hợp cơ bản của xe XB (khi b > L)

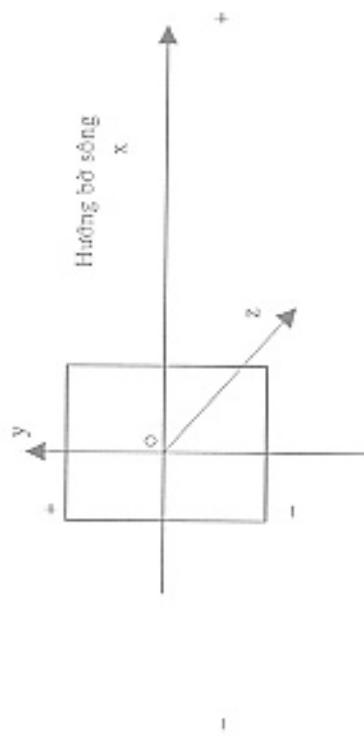
- * Hỗn số áp lực đất μ
- * Lực đẩy ngang do tĩnh tải đất E_o
- * Lực đẩy ngang do hoạt tải E_h

Tổ hợp phụ của xe H

- * Hỗn số A
- * Góc lạng thể trước ω quy ước dùng trong tính toán
- * Chiều cao tương đương của hoạt tải h
- * Hỗn số áp lực đất μ^* (nếu $\omega + \varphi > 90^\circ$, lấy bằng 90°)
- * Lực đẩy ngang do tĩnh tải đất E_o
- * Lực đẩy ngang do hoạt tải E_h

Khi không có xe trên LTT

- * Góc lạng thể trước ω quy ước dùng trong tính toán
- * Hỗn số áp lực đất μ
- * Lực đẩy ngang do tĩnh tải đất E_o



TỔ HỢP CÁC TẢI TRONG TÁC ĐỘNG LÊN MÓ

Tổ hợp	Tải trọng	Điều lực ngang			Điều lực thẳng			Lực	Moment
		m	m	m	m	m	Tấn		
1	Tổ hợp chính				0.00	-1.09		67.54	0.00
	- Đầu đập sau lồng mó				0.00	0.70		62.17	43.52
	- Đầu đập trước lồng mó				0.00	-0.75		77.48	57.87
	- Tình út: thân mó n = 1.1								

Hai trực nặng của H30 trên lăng thí trực	- Tính tải bệ móng n = 1,1		0,00	0,00	82,50	0,00	0,00
	- Tính tải bán mặt cầu n = 1,1		0,00	-0,58	27,50	0,00	-15,95
	- Tính tải lớp phủ n = 1,1		0,00	-0,58	16,29	0,00	-9,45
	- Tính tải lề bộ hành n = 1,1		0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	- Tính tải lan can n = 1,1		0,00	0,00	5,45	0,00	0,00
	- Tính tải bệ đầm chì n = 1,1		0,00	-0,58	123,75	0,00	-71,78
	- Trục H30 trên nhíp n = 1,4		1,55	-0,58	22,51	34,89	-13,06
	- Người trên nhíp n = 1,4		0,00	-0,58	0,00	0,00	0,00
	- Áp lực đất tĩnh φ = 30 độ				105,65	192,44	
	- Áp lực đất hoạt tải φ = 30 độ	Cộng	1,82	23,14	128,80	0,00	102,12
			4,41		485,18	34,89	96,70
II	Tổ hợp chính						
	- Đầu đắp sau lăng mó		0,00	-1,09	67,54	0,00	-73,28
	- Đầu đắp trước tường mó		0,00	0,70	62,17	0,00	43,52
	- Tính tải mó n = 1,1		0,00	-0,75	77,48	0,00	-57,87
	- Tính tải bệ móng n = 1,1		0,00	0,00	82,50	0,00	0,00
	- Tính tải bán mặt cầu n = 1,1		0,00	-0,58	27,50	0,00	-15,95
	- Tính tải lớp phủ n = 1,1		0,00	-0,58	16,29	0,00	-9,45
	- Tính tải lề bộ hành n = 1,1		0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	- Tính tải lan can n = 1,1		0,00	0,00	5,45	0,00	0,00
	- Tính tải bệ đầm chì n = 1,1		0,00	-0,58	123,75	0,00	-71,78
	- HK80 trên LTT n = 1,1		2,73	34,84	0,00		95,19
III	Áp lực đất tĩnh		1,82	107,48	0,00		195,76
	Cộng				142,32	0,00	462,67
	Tổ hợp phụ						
	- Đầu đắp sau lăng mó		0,00	-1,09	67,54	0,00	-73,28
	- Đầu đắp trước tường mó				77,48	0,00	-57,87
	- Tính tải mó n = 1,1		0,00	-0,75	82,50	0,00	0,00
	- Tính tải bệ móng n = 1,1		0,00	0,00	27,50	0,00	-15,95
	- Tính tải bán mặt cầu n = 1,1		0,00	-0,58	16,29	0,00	-9,45
	- Tính tải lớp phủ n = 1,1		0,00	-0,58	0,00	0,00	0,00
	- Tính tải lề bộ hành n = 1,1		0,00	0,00	5,45	0,00	0,00
	- Tính tải lan can n = 1,1		0,00	-0,58	123,75	0,00	-71,78
	- H30 trên LTT n = 1,12		1,55	-0,58	18,01		27,91

	- Người trên nhip n = 1,12 - Áp lực đất tĩnh φ = 30 độ - Áp lực đất hoạt tải φ = 30 độ - Hỗn về phía sóng	1,82 4,81 5,46	0,00 11,19 18,00	-0,58 0,00 0,00	76,97 11,19 18,00	0,00 0,00 0,00	-0,65 0,00 0,00	140,19 53,84 98,35
	Công				106,17	0,00	417,86	27,91
	Tổ hợp phụ							
	- Bất đắp sau lóng mố	0,00	-1,09				77,48	0,00
	- Bất đắp trước tường mố	0,00	0,70				62,17	0,00
	- Tính tái thân mố n = 1,1	0,00	-0,75				27,50	0,00
	- Tính tái sót mố n = 1,1	0,00	0,00				5,06	0,00
	- Tính tái bắn mồi cầu n = 1,1	0,00	-0,58				0,00	0,00
	- Tính tái lớp phủ n = 1,1	0,00	-0,58				5,45	0,00
	- Tính tái lề bộ hành n = 1,1	0,00	0,00				123,75	0,00
	- Tính tái lan can n = 1,1	0,00	0,00				18,01	0,00
	- Tính tái hệ số m chí n = 1,1	0,00	-0,58				-0,65	0,00
	- H30 trên nhip n = 1,12	1,55 0,00	-0,58				61,56 -0,65	95,41 0,00
IV	- Người trên nhip n = 1,12 - Áp lực đất tĩnh φ = 40 độ - Hỗn về phía nền đường	1,82 5,46			58,89 10,08 68,97	0,00 0,00 0,00	379,67 379,67 379,67	107,27 55,08 98,48
	Công						95,41	

TEN BE COC : TRU <^> CAU TAC RO

HÖM@ Chuyen vi cua cac coc :

-
- Chuyen vi be theo truc X : (m) a = 0.00004223
 - Chuyen vi be theo truc Y : (m) b = -0.00000378
 - Chuyen vi be theo truc Z : (m) c = 0.00219881
 - Goc quay be theo truc X : (radian) Alfa = 0.00006201
 - Goc quay be theo truc Y : (radian) Beta = 0.00006572
 - Goc quay be theo truc Z : (radian) Gamma = -0.00000021
-

BANG NOI LUC CUA CAC COC TRONG BE

	LUC DOC	LUC CAT	LUC CAT {MO MEN xoan ^{SH} }	MO MEN	MO MEN	
Ten	TRUC	{theo phuong}	{theo phuong}	voi truc	voi truc	voi truc
coc	Ki hieu N	I cua coc	II cua coc	I cua coc	II cua coc	III cua coc
(so)		{Ki hieu QII}	{Kihieu QIII}	{Ki hieu MII}	{Kihieu MIII}	
cua	{D/vi TAN}	{(D/vi TAN)}	{(D/vi TAN)}	{D/v TAN,MET}	{D/v TAN,MET}	{D/v TAN,MET}
{coc}						
1	34.38	0.56	-0.02	-0.00	-0.04	-1.24
2	33.39	0.49	-0.12	0.01	-0.33	-1.07
3	32.37	0.47	-0.12	0.01	-0.33	-1.04
4	31.36	0.46	-0.12	0.01	-0.33	-1.02
5	30.34	0.45	-0.12	0.01	-0.33	-1.00
6	29.33	0.44	-0.12	0.01	-0.33	-0.97

{ 7 }	28.32	0.43	-0.12	0.01	-0.33	-0.95
{ 8 }	27.27	0.31	-0.14	0.02	-0.43	-0.60
{ 9 }	25.89	0.19	-0.09	0.01	-0.28	-0.27
{ 10 }	27.28	0.09	-0.12	-0.00	-0.34	-0.29
{ 11 }	28.31	0.09	-0.12	-0.00	-0.34	-0.28
{ 12 }	29.33	0.09	-0.12	-0.00	-0.34	-0.28
{ 13 }	31.39	0.09	-0.12	-0.00	-0.34	-0.28
{ 14 }	32.42	0.09	-0.12	-0.00	-0.34	-0.28
{ 15 }	33.44	0.09	-0.12	-0.00	-0.34	-0.28
{ 16 }	34.01	0.53	0.08	-0.01	0.28	-1.14
{ 17 }	32.63	0.42	0.14	-0.02	0.43	-0.81
{ 18 }	31.58	0.30	0.12	-0.01	0.33	-0.46
{ 19 }	30.57	0.28	0.12	-0.01	0.33	-0.44
{ 20 }	29.55	0.27	0.12	-0.01	0.33	-0.41
{ 21 }	28.54	0.26	0.12	-0.01	0.33	-0.39

22	27.53	0.25	0.12	-0.01	0.33	-0.36
23	26.52	0.23	0.12	-0.01	0.33	-0.34
24	25.52	0.16	0.02	0.00	0.04	-0.16

KIEM TRA KET QUA TINH TOAN

Cac trang so in ra trong hai ket phai bang nhau

A_KTra	P
0.0000000002	0.0000000000
0.0000000000	0.0000000000
715.0000000000	715.0000000000
183.0000000000	183.0000000000
20.0000000000	20.0000000000
0.0000000001	0.0000000000

HAY KIEM TRA KET QUA VUA IN !

oooooooooooooooooooooooooooooo@oooooooooooooo@oooooooooooooo@oooooooooooooo
***** TINH DUYET MONG KHOI QUY UOC *****

-- ung suat lon nhat @@@@@ khoi : 79.43 (T/m²)
-- ung suat nho nhat @@@@@ khoi 78.69 (T/m²)

** Cuong do day mong khoi quy uoc 660.00 (T/m²)

*** Dat cuong do day mong khoi quy uoc ***

TỔ HỢP TÍNH TOÁN TRỤ CẦU

Công trình : Cầu Rạch Tắc Rô

Trụ cầu cho nhịp 20m

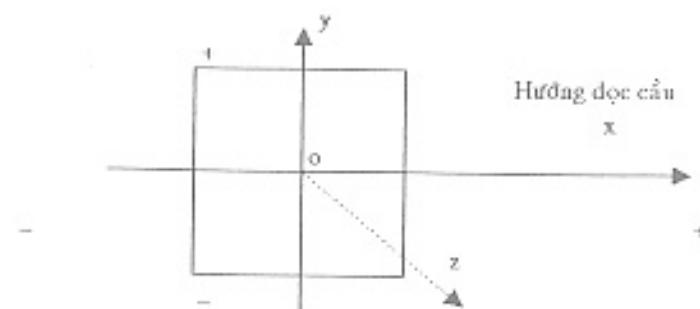
(Bê tông, mặt cầu 9m, không xét lề bộ hành)

1- Các thông số nhập :

* Đoàn xe tính toán	H	30.000
* Xe kiểm toán	XH	80.000
* Chiều dài nhịp L1 (thường dùng cho nhịp lớn)		20.000 m
* Chiều dài nhịp L2 (thường dùng cho nhịp nhỏ)		20.000 m
* Bê tông mặt xe chạy		9.000 m
* Bê tông lề bộ hành (Không tính trụ lan can) - chỉ có 1 bên lề bộ hành		0.000 m
* Khoảng cách tổng cộng giữa 2 tim gối của 2 nhịp 1 & 2		0.550 m
* Chiều cao của phần đỉnh trụ nhỏ cao phía nhịp nhỏ (nếu có)		0.000 m
* Chiều rộng của phần đỉnh trụ nhỏ cao phía nhịp nhỏ (nếu có)		0.000 m
* Chiều dài của phần đỉnh trụ nhỏ cao phía nhịp nhỏ (nếu có)		0.000 m
* K/cách từ tim gối đến tim mũ trụ nhịp L1 (dọc cầu, mang dấu +) - nếu buộc phải chọn		m
* K/cách từ tim gối đến tim mũ trụ nhịp L2 (dọc cầu, mang dấu -) - nếu buộc phải chọn		m
* K/cách từ tim gối đến tim mũ trụ nhịp L1 (dọc cầu, mang dấu +) khuyến nghị chọn		0.275 m
* K/cách từ tim gối đến tim mũ trụ nhịp L2 (dọc cầu, mang dấu -) khuyến nghị chọn		0.275 m
* Chiều cao từ mặt gối xuống đáy bệ trụ (đáy bệ trụ = mặt bờ tri hệ cọc)		6.210 m
* Diện tích hứng gió của đầm nhịp L1(hệ số đón gió của đầm đặc = 1)		0.750 m ² /m
* Diện tích hứng gió của đầm nhịp L2(hệ số đón gió của đầm đặc = 1)		0.750 m ² /m
* Diện tích hứng gió của lan can (hệ số đón gió của lan can rộng = 0.8)		0.600 m ² /m
* Số làn xe xếp theo chiều ngang cầu		2.000 làn
* Số làn xe xếp được theo hướng theo chiều ngang cầu		1.000 làn
* Độ lệch tâm giữa tim dọc mặt xe chạy so với trục tim trụ theo hướng dọc sông (ox)		0.000 m
* Xe nặng trong đoàn xe H		30.000 tấn
* Tải trọng rãnh đều tương đương của H30 trên nhịp L1(trả bằng)		2.870 t/m
* Tải trọng rãnh đều tương đương của H30 trên nhịp L2 (xếp xe tiếp theo xe trên L1) (xếp xe trên nhịp L2 theo ưu tiên đã xếp trước trên L1)		0.684 t/m
* Tải trọng rãnh đều tương đương của H30 trên 2 nhịp L2,L1(xếp xe để tính) (xếp xe trên nhịp L2 theo ưu tiên đã xếp trước trên L1)		1.760 t/m
* Tải trọng rãnh đều tương đương của HK80 xếp trên nhịp L1 (trả bằng theo nhịp L1)		7.280 t/m
* Tải trọng, rãnh đều tương đương của HK80 (xếp xe theo nhịp L1+L2, sau đó quy đổi)		3.760 t/m
* Tải trọng người		0.000 t/m ²
* Độ lệch tâm giữa trục tim làn người đi so với trục tim trụ theo hướng dọc cầu (ox)		0.000 m
* lực va tàu theo hướng ngang cầu		20.000 tấn
* lực va tàu theo hướng dọc cầu		15.000 tấn
* Chiều cao từ điểm va tàu trên thân trụ xuống mặt đất đáy bệ trụ		3.877 m
* Tải trọng gió ngang cầu :		
+ Khi có xe chạy trên cầu		0.050 t/m ²
+ Khi không có xe chạy trên cầu		0.180 t/m ²

* Tải trọng lớp phủ mặt cầu	1.481 t/m
* Độ lệch tâm giữa trục tim lớp phủ so với trục tim trụ theo hướng dọc cầu (ox)	0.000 m
* Trọng lượng bدن mặt cầu của nhịp L1	2.500 t/m
* Trọng lượng bden mặt cầu của nhịp L2	2.500 t/m
* Độ lệch tâm giữa trục tim bden mặt cầu so với trục tim trụ theo hướng dọc cầu (ox)	0.000 m
* Trọng lượng lê bộ hành (một bên)	0.000 t/m
* Độ lệch tâm giữa trục tim lê bộ hành so với trục tim trụ theo hướng dọc cầu (ox)	0.000 m
* Tải trọng kết cấu nhịp lớn L1 (tính cho toàn bộ m/c ngang, không tính mặt cầu và lê) (Tính với dâm dọc, dâm ngang)	11.250 t/m
* Độ lệch tâm giữa trục tim hệ dâm chủ so với trục tim trụ theo hướng dọc cầu (ox)	0.000 m
* Tải trọng kết cấu nhịp nhỏ L2(tính cho toàn bộ m/c ngang, không tính mặt cầu và lê) (Tính với dâm dọc, dâm ngang)	11.250 t/m
* Độ lệch tâm giữa trục tim hệ dâm chủ so với trục tim trụ theo hướng dọc cầu (ox)	0.000 m
* Tải trọng lan can (một bên)	0.495 t/m
* Độ lệch tâm giữa trục tim lan can so với trục tim trụ theo hướng dọc cầu (ox)	0.000 m
* Tải trọng do trụ cầu (bao gồm tất cả các bộ phận mui, thân, bệ trụ)	181.775 tấn
* Thể tích choán nước của trụ ứng với mực nước cao nhất	148.838 m ³
* Thể tích choán nước của trụ ứng với mực nước thấp nhất	26.930 m ³
* Góc xoay do trục (ox - x) của trụ xiên với trục hướng xe chạy dọc cầu (ox - c) (Góc hợp thành do hướng nước chảy và hướng ngang cầu)	0.000 độ
* Lê bộ hành có cả hai bên hay chỉ có một bên	2.000 bên
* Loại gối cầu : (có / 1 , không Ø)	
- Gối cao su , trượt :	1.000
- Gối con lăn , con lăn vát , con lăn quạt :	0.000
* Loại cầu : (có / 1 , không Ø)	
- Cầu thép	0.000
- Cầu bê tông	1.000

2- Bảng thống kê các tổ hợp lực tính toán cho trụ cầu :



			TIÊU CHUẨN						TÍNH TOÁN					
			Nx tấn	Ny tấn	Nz tấn	MX tm	MY tm	MZ tm	Nx tấn	Ny tấn	Nz tấn	MX tm	MY tm	
TỔ HỢP CƠ BẢN	1	H30	* Xe H30 đặt trên 2 nhịp dọc cầu , người trên nhịp , tĩnh tải .											
			-	-	577.3	110.2	12.0	-	-	-	714.7	183.2	20.0	
TỔ HỢP PHỤ	2	HK80	* Tịnh tải , HK80 đặt dọc cầu đứng tâm trên trụ có lệch tâm ngang , không xếp người trên nhịp .											
			-	-	581.4	-	-	-	-	-	679.3	-	-	
	3a	H30	* Tịnh tải , toàn bộ các lèn xe và người trên 2 lè nhịp lớn , lực hâm . - Xét với mức nước thấp nhất											
			4.5	-	536.7	175.1	43.7	13.7	5.0	-	643.3	232.8	52.3	
	3b	H30	* Tịnh tải , toàn bộ các lèn xe và người trên nhịp lớn , lực hâm . - Xét với mức nước cao nhất											
			4.5	-	414.7	175.1	43.7	13.7	5.0	-	398.0	232.8	52.3	
	4a	H30	* Tịnh tải , toàn bộ các lèn xe trên 2 nhịp bị lệch ngang , người xếp 1 bên lè cầu , lực lắc ngang của xe H30 - Xét với mức nước thấp nhất											
			-	8.0	550.3	159.9	12.0	-	-	9.0	661.5	202.2	16.0	
	4b	H30	* Tịnh tải , toàn bộ các lèn xe , người trên 2 nhịp lệch ngang xếp 1 bên lè , lực lắc ngang của xe H30 - Xét với mức nước cao nhất											
			-	8.0	428.4	159.9	12.0	-	-	9.0	416.1	146.5	16.0	
	5a	H30	* Tịnh tải , toàn bộ các lèn xe trên 2 nhịp bị lệch ngang , người di 1 bên lè , lực va tàu ngang cầu - Xét với mức nước thấp nhất											
			-	20.0	428.4	187.7	12.0	-	-	22.4	416.1	233.4	16.0	
	5b	H30	* Tịnh tải , toàn bộ các lèn xe trên 2 nhịp bị lệch ngang , người di 1 bên lè , lực gió ngang cầu - Xét MNTN											
			-	1.4	550.3	118.6	12.0	-	-	1.5	661.5	155.9	16.0	
	6a	H30	* Tịnh tải , toàn bộ các lèn xe trên 2 nhịp bị lệch ngang , người di 1 bên lè , lực gió ngang cầu - Xét MNCN											
			-	1.4	428.4	118.6	12.0	-	-	1.5	416.1	155.9	16.0	
	7a	H30	* Tịnh tải , toàn bộ các lèn xe và người trên 2 lè nhịp lớn , lực va tàu dọc . - Xét với mức nước thấp nhất											
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	7b	H30	* Tịnh tải , toàn bộ các lèn xe và người trên nhịp lớn , lực va tàu dọc . - Xét với mức nước cao nhất											
			15.0	-	570.5	175.1	73.9	-	16.8	-	538.1	232.8	86.1	

TÍNH TOÁN SỨC CHỊU TẢI THEO SPT

Công thức tính toán theo Meyerhof trong trường hợp đất rời

$$P = m \cdot N_1 \cdot F + n \cdot N_2 \cdot F_s$$

Trong đó :

- * P : sức chịu tải tính bằng KN .
- * Cọc đóng m = 400
- * Cọc nhồi m = 120
- * N1 : số SPT của đất ở chân cọc
- * N2 : số SPT trung bình của đất trong phạm vi chiều dài cọc .
- * Cọc đóng n = 2
- * Cọc nhồi n = 1
- * F : Diện tích tiết diện ngang thân cọc - m² .
- * F_s : Diện tích mặt xung quanh thân cọc - m² .

stt	Lớp đất	Chiều dày - m	Số SPT	Số SPT tại mũi cọc
1	OH	26.20	2.00	
2	CL	7.30	10.00	25
3	SM	2.50	25.00	
4		-	-	
5		-	-	
6		-	-	
7		-	-	
	Tổng cộng	36.00	37.00	
	Số SPT trung bình trong phạm vi dài cọc : N2			1.027778

* Phương pháp thi công cọc : - Đóng cọc 1
(nếu có đánh số 1) - Khoan nhồi 0

* Loại cọc : - Vuông 1
(nếu có đánh số 1) - Tròn 0

* Đường kính hay cạnh cọc : 0.4 m

* Diện tích tiết diện ngang chân cọc F : 0.16 m²

* Diện tích mặt xung quanh cọc F_s : 57.60 m²

Sức chịu tải của cọc theo Meyerhof =	171.84 tấn
--------------------------------------	------------

TÍNH TOÁN TƯỜNG CÁNH CỦA MỐ CẦU

Chiều dài của lăng thê trượt $l_0 = 1.0411341 \text{ m}$
 * $H = 2 \text{ m}$
 * $\Theta = 45 - \varphi / 2 \text{ độ}$

Chiều dài xếp tải ngang cầu = 5.4 m

Chiều dài xếp tải ngang cầu > Chiều dài của lăng thê trượt l_0

** Các thông số từ sơ đồ :

$\varphi =$	35 độ
$\Sigma P =$	67.2 tấn
$a =$	0.5 m
$H =$	2 m
$S =$	5.4 m
$b =$	2.6 m
$\gamma =$	2.16 tấn/m ³

** Các thông số tính toán :

$\operatorname{tg}\Theta =$	1.139458
$h_0 =$	2.215891 m
$A =$	0.172261
$\Theta =$	0.85049 rad
$\mu =$	0.227076

Áp lực tác dụng lên 1 mét dài tường cánh do đất = 0.9809705 tấn/m
 Áp lực tác dụng lên tường cánh do dây bánh xe = 1.0868619 tấn

Moment tác dụng tại thân mó do đất = 4.414367 tấn.m
 Moment tác dụng tại thân mó do xe = 2.3910961 tấn.m
 $\underline{6.8054631 \text{ tấn.m}}$

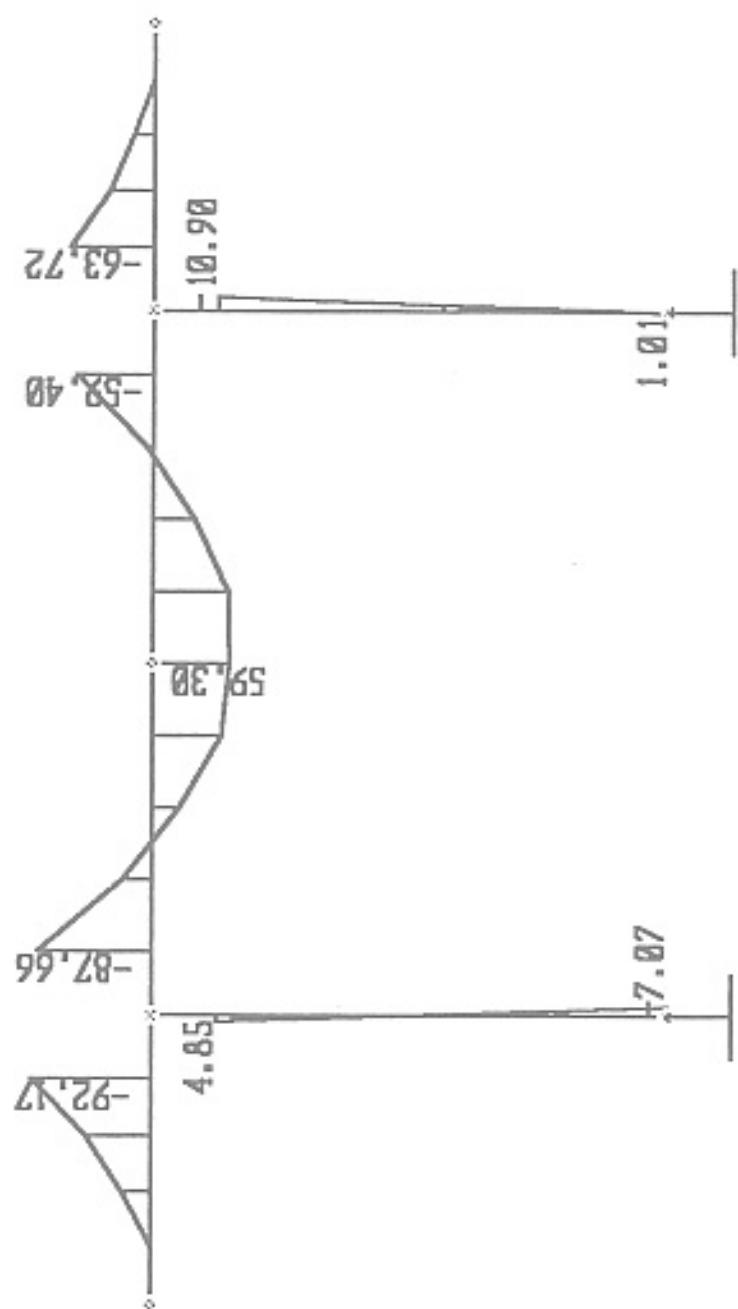
* Kiểm tra tại tiết diện ngầm consol của tường cánh và thân mó :

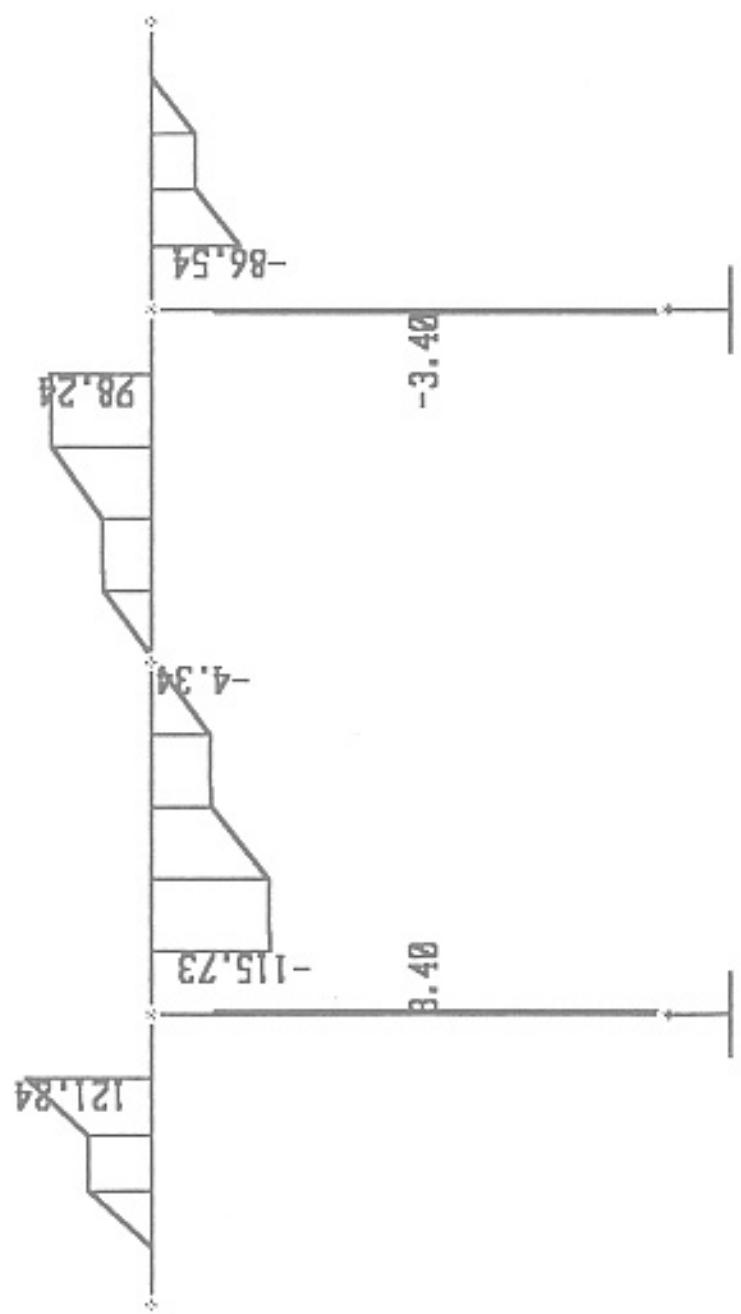
* Bê tông mác 250 .	$R_u = 115 \text{ kg/cm}^2$
* Cốt thép Φ	12 mm
* Cốt thép $\Phi 14$	$R_t = 3400 \text{ kg/cm}^2$
* khoảng cách a	3.0 cm

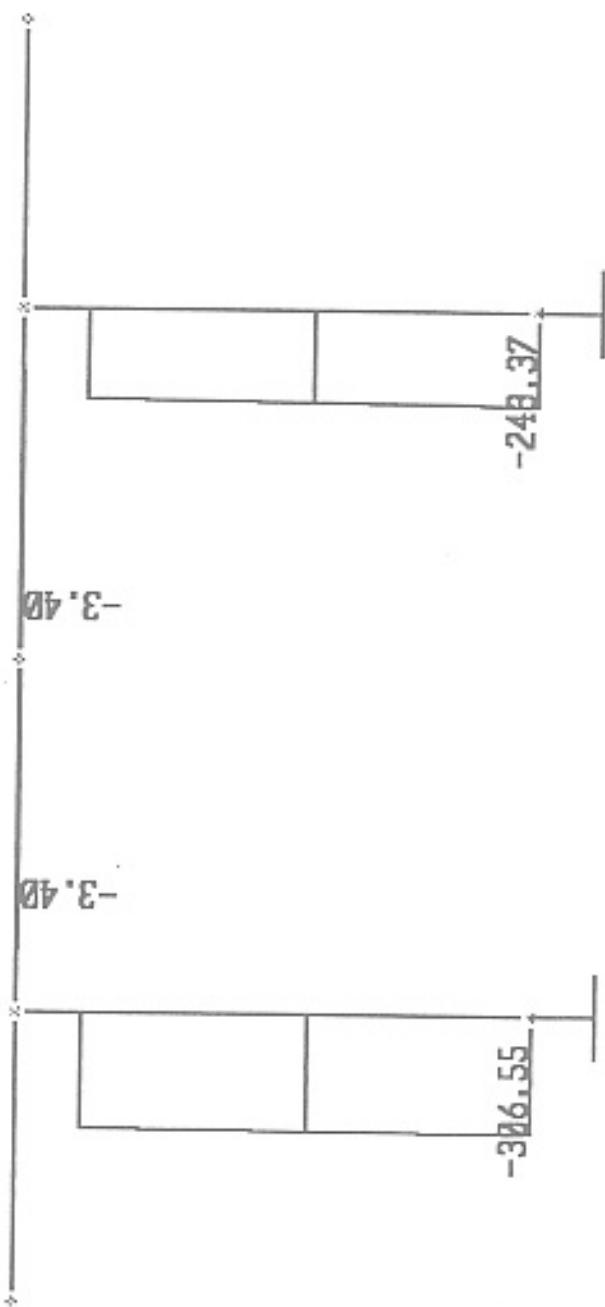
b_c cm	h_c cm	R_u kg/cm^2	R_t kg/cm^2	số thép sợi	F_t cm^2	x cm	h_0 cm	[M] tm	M_{max} tm
200	30	115	2400	13	1.1309734	1.5341899	26.4	9.0449214	6.8054631

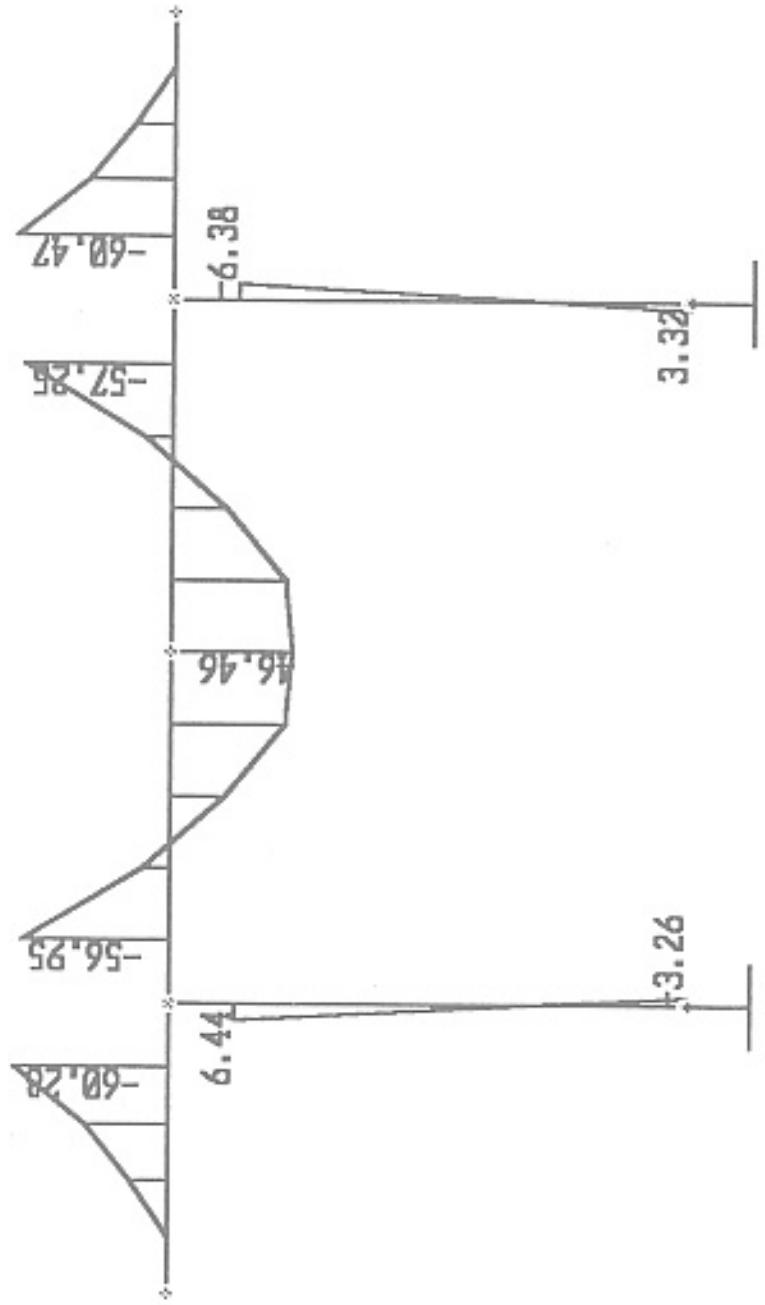
[M] = 9.0449214 tm	>	$M_{min} = 6.8054631 \text{ tm}$
--------------------	---	----------------------------------

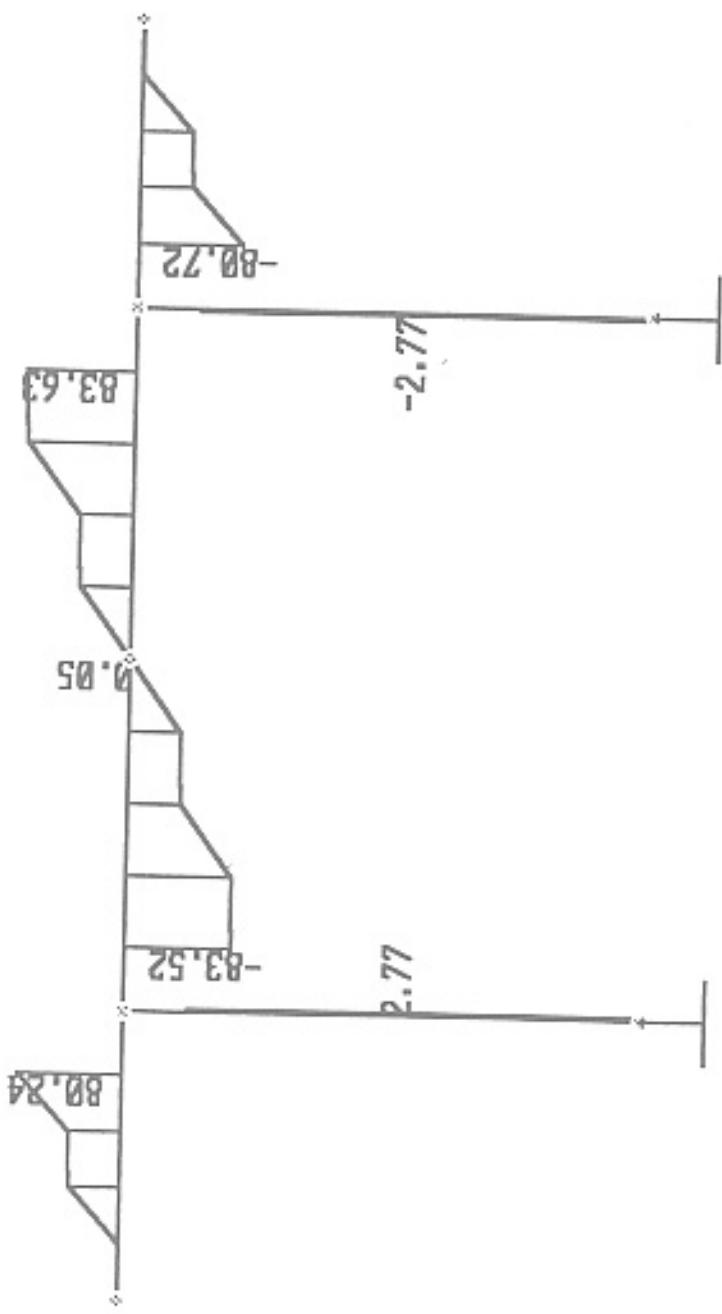
Dặt

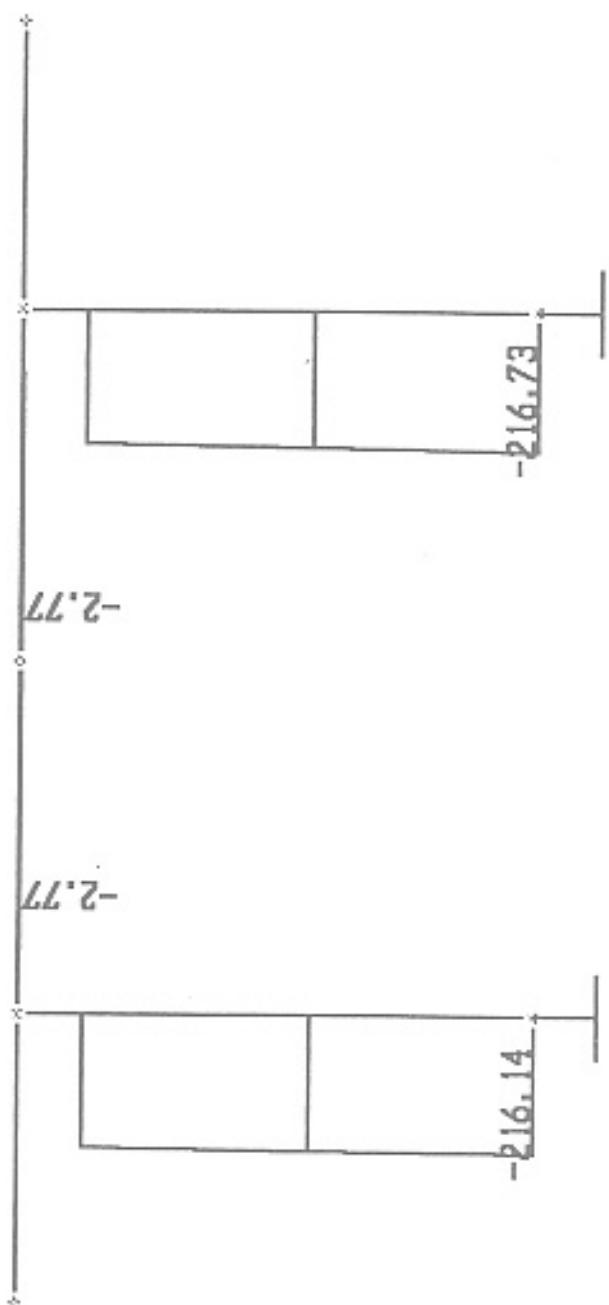


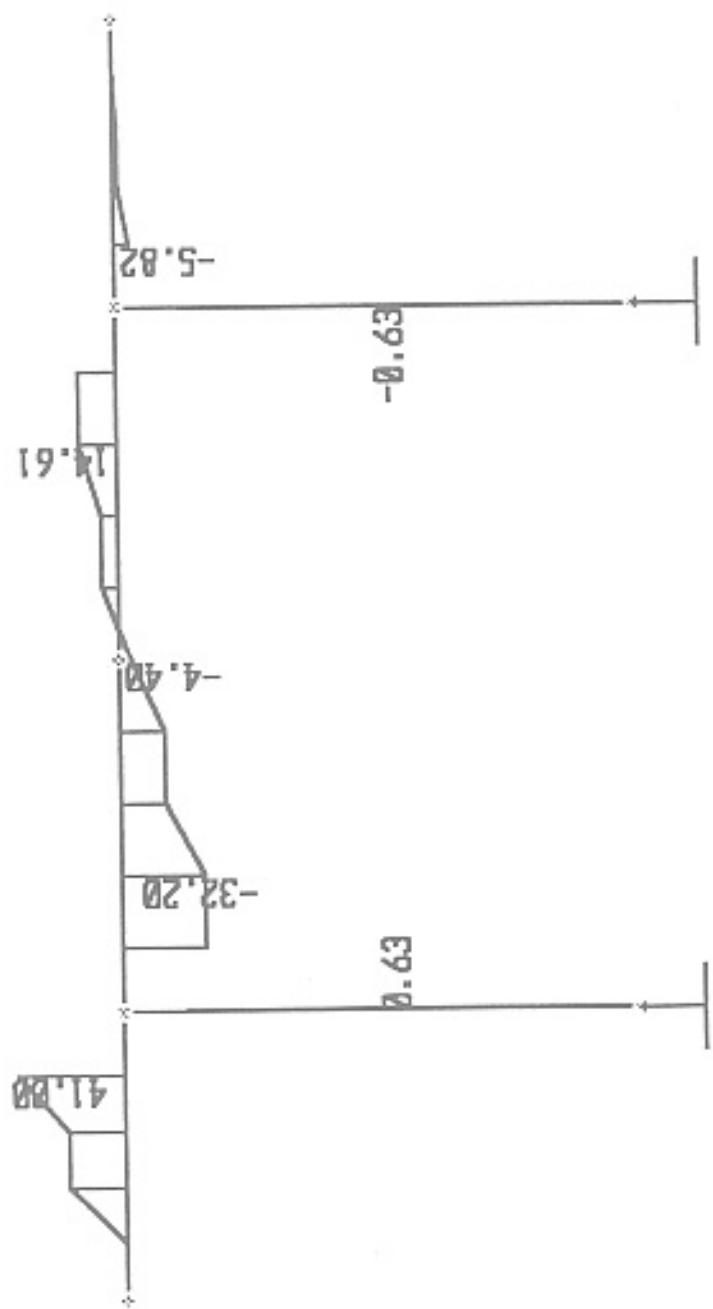


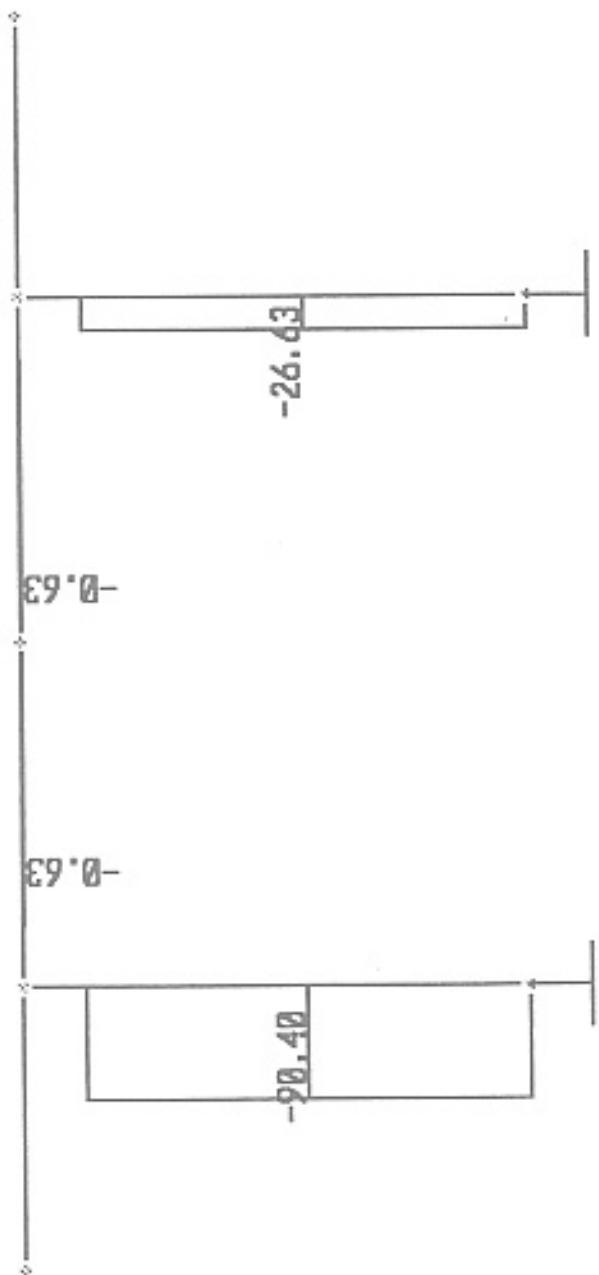


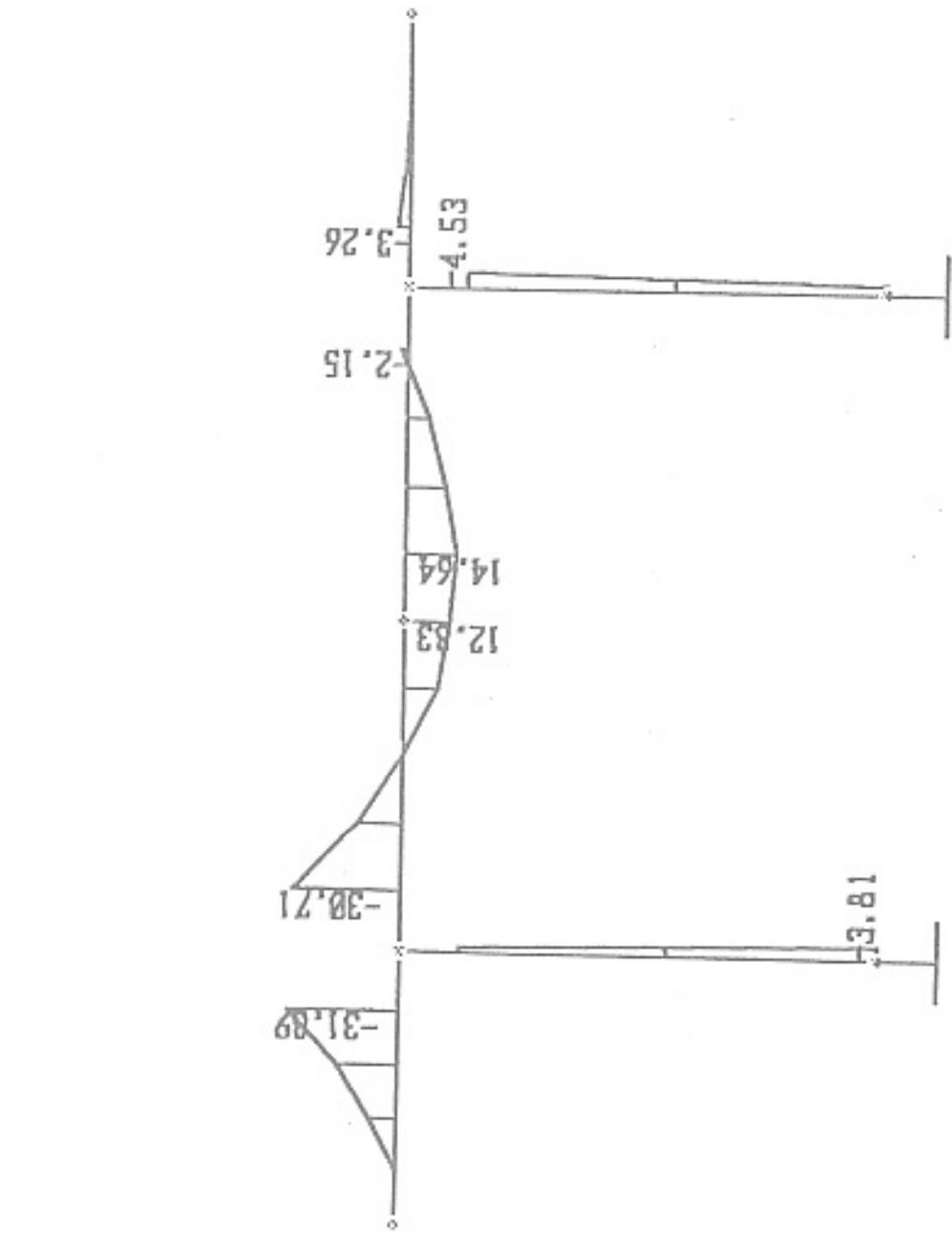












SAP2000 v6.11 File: TRU4 Ton-m Units PAGE 1
January 10, 2001 17:59

B3C BUI THI XUAN Q.I

STATIC LOAD CASES

STATIC CASE	CASE TYPE	SELF WT FACTOR
LOAD1	DEAD	0.0000
LOAD2	DEAD	0.0000
LOAD3	DEAD	0.0000

SAP2000 v6.11 File: TRU4 Ton-m Units PAGE 2
January 10, 2001 17:59

B3C BUI THI XUAN Q.I

JOINT DATA

JOINT	GLOBAL-X	GLOBAL-Y	GLOBAL-Z	RESTRAINTS	ANGLE-A	ANGLE-B	ANGLE-C
2	0.00000	0.50000	25.00000	0 0 0 0 0 0	0.000	0.000	0.000
3	-2.75000	0.50000	25.00000	0 0 0 0 0 0	0.000	0.000	0.000
4	-5.00000	0.50000	25.00000	0 0 0 0 0 0	0.000	0.000	0.000
5	2.75000	0.50000	25.00000	0 0 0 0 0 0	0.000	0.000	0.000
6	5.00000	0.50000	25.00000	0 0 0 0 0 0	0.000	0.000	0.000
7	-2.75000	0.50000	21.00000	1 1 1 1 1 1	0.000	0.000	0.000
8	2.75000	0.50000	21.00000	1 1 1 1 1 1	0.000	0.000	0.000

SAP2000 v6.11 File: TRU4 Ton-m Units PAGE 3
January 10, 2001 17:59

B3C BUI THI XUAN Q.I

FRAME ELEMENT DATA

FRAME	JNT-1	JNT-2	SECTION	ANGLE	RELEASES	SEGMENTS	R1	R2	FACTOR
1	4	3	VAR1	0.000	000000	4	0.000	0.500	0.500
2	3	2	D2	0.000	000000	4	0.500	0.000	0.500
3	2	5	D2	0.000	000000	4	0.000	0.500	0.500
4	5	6	VAR2	0.000	000000	4	0.500	0.000	0.500
5	3	7	C1	0.000	000000	2	0.500	0.000	0.500
6	5	8	C1	0.000	000000	2	0.500	0.000	0.500

SAP2000 v6.11 File: TRU4 Ton-m Units PAGE 4
January 10, 2001 17:59

B3C BUI THI XUAN Q.I

SW
TP

FRAME	UX	UY	UZ
1	0.0000	0.0000	-1.1000
2	0.0000	0.0000	-1.1000
3	0.0000	0.0000	-1.1000
4	0.0000	0.0000	-1.1000
5	0.0000	0.0000	-1.1000
6	0.0000	0.0000	-1.1000

SAP2000 v6.11 File: TRU4 Ton-m Units PAGE 5
January 10, 2001 17:59

B3C BUI THI XUAN Q.I

FRAME	SPAN	POINT	LOADS	Load Case	LOAD2
FRAME	TYPE	DIRECTION	DISTANCE	VALUE	
1	FORCE	GLOBAL-Z	0.2220	-38.0765	
1	FORCE	GLOBAL-Z	0.6660	-38.0765	
2	FORCE	GLOBAL-Z	0.0909	-38.0765	
2	FORCE	GLOBAL-Z	0.4545	-38.0765	
2	FORCE	GLOBAL-Z	0.8181	-38.0765	
3	FORCE	GLOBAL-Z	0.1818	-38.0765	
3	FORCE	GLOBAL-Z	0.5450	-38.0765	
3	FORCE	GLOBAL-Z	0.9090	-38.0765	
4	FORCE	GLOBAL-Z	0.3330	-38.0765	
4	FORCE	GLOBAL-Z	0.7770	-38.0765	

SAP2000 v6.11 File: TRU4 Ton-m Units PAGE 6
January 10, 2001 17:59

B3C BUI THI XUAN Q.I

FRAME	SPAN	POINT	LOADS	Load Case	LOAD2
FRAME	TYPE	DIRECTION	DISTANCE	VALUE	
1	FORCE	GLOBAL-Z	0.2220	-21.5990	
1	FORCE	GLOBAL-Z	0.6660	-19.4000	
2	FORCE	GLOBAL-Z	0.0909	-17.2010	
2	FORCE	GLOBAL-Z	0.4545	-15.0020	
2	FORCE	GLOBAL-Z	0.8181	-12.8030	
3	FORCE	GLOBAL-Z	0.1818	-10.6040	
3	FORCE	GLOBAL-Z	0.5450	-8.4050	
3	FORCE	GLOBAL-Z	0.9090	-6.2060	
4	FORCE	GLOBAL-Z	0.3330	-4.0070	
4	FORCE	GLOBAL-Z	0.7770	-1.8080	

BC BUT THE XUAN QJ

LOAD COMBINATION MULTIPLIERS

COMBO	TYPE	CASE	FACTOR	TYPE	TITLE
1	AIR				
	LOAD1	1.0000	STATIC(HEAD)		
	LOAD2	1.0000	STATIC(HEAD)		
2	AIR				
	LOAD1	1.0000	STATIC(HEAD)		
THRU1	AIR				
	TH1	1.0000	COMBO		
	TH2	1.0000	COMBO		

BC BUT THE XUAN QJ

JOINT DISPLACEMENTS

JOINT LOAD	UX	UY	UZ	TXC	TYC	TZC
1 LOAD1	1.010E-05	0.0000	-0.315E-05	0.0000	0.0000	0.0000
2 LOAD2	0.0000	0.0000	-0.171E-04	0.0000	0.0000	0.0000
2 LOAD3	-1.151E-04	0.0000	-0.181E-04	0.0000	0.110E-04	0.0000
2 TH1	1.215E-05	0.0000	-0.152E-04	0.0000	0.0000	0.0000
2 TH2	-1.355E-04	0.0000	1.182E-04	0.0000	-0.184E-04	0.0000
2 THURNG	-1.154E-04	0.0000	-0.215E-04	0.0000	-0.123E-04	0.0000
3 LOAD1	2.245E-04	0.0000	-0.150E-05	0.0000	0.167E-05	0.0000
1 LOAD2	-1.010E-05	0.0000	-0.302E-04	0.0000	2.527E-05	0.0000
3 LOAD3	-1.151E-04	0.0000	-0.142E-04	0.0000	-0.656E-05	0.0000
3 TH1	3.723E-06	0.0000	-0.121E-04	0.0000	1.448E-05	0.0000
3 TH2	-1.515E-04	0.0000	-0.420E-04	0.0000	-0.667E-05	0.0000
3 THURNG	-1.113E-04	0.0000	-0.478E-04	0.0000	-0.218E-05	0.0000
4 LOAD1	2.245E-04	0.0000	-0.331E-05	0.0000	-0.131E-04	0.0000
4 LOAD2	0.0000	0.0000	5.525E-04	0.0000	-1.542E-04	0.0000
4 LOAD3	-1.151E-04	0.0000	-0.430E-04	0.0000	-0.171E-04	0.0000
4 TH1	3.723E-06	0.0000	-0.375E-04	0.0000	-0.555E-05	0.0000
4 TH2	-1.515E-04	0.0000	-0.420E-04	0.0000	-0.533E-04	0.0000
4 THURNG	-1.113E-04	0.0000	-0.478E-04	0.0000	-0.788E-04	0.0000
5 LOAD1	0.0000	0.0000	-0.302E-05	0.0000	-0.742E-05	0.0000
5 LOAD2	-2.245E-04	0.0000	0.302E-04	0.0000	-0.543E-05	0.0000
5 LOAD3	-1.151E-04	0.0000	-0.299E-05	0.0000	-0.211E-05	0.0000
5 TH1	-1.215E-05	0.0000	-0.328E-04	0.0000	-0.334E-05	0.0000
5 TH2	-1.162E-04	0.0000	-0.289E-05	0.0000	0.217E-05	0.0000
5 THURNG	-1.175E-04	0.0000	-0.165E-04	0.0000	-0.551E-05	0.0000
6 LOAD1	0.0000	0.0000	0.327E-05	0.0000	1.370E-04	0.0000
6 LOAD2	-2.781E-05	0.0000	-0.346E-04	0.0000	1.264E-04	0.0000
6 LOAD3	-1.312E-04	0.0000	0.154E-05	0.0000	-0.449E-05	0.0000
6 TH1	-1.250E-04	0.0000	-0.618E-04	0.0000	0.121E-04	0.0000
6 TH2	-1.162E-04	0.0000	-0.289E-05	0.0000	-0.446E-05	0.0000
6 THURNG	-1.175E-04	0.0000	-0.463E-04	0.0000	0.172E-05	0.0000
7 LOAD1	0.0000	0.0000	0.266E-05	0.0000	0.0000	0.0000
7 LOAD2	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
7 LOAD3	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
7 TH1	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
7 TH2	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
7 THURNG	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
8 LOAD1	0.0000	0.0000	0.266E-05	0.0000	0.0000	0.0000

BC BUT THE XUAN QJ

JOINT DISPLACEMENTS

JOINT LOAD	UX	UY	UZ	TXC	TYC	TZC
8 LOAD1	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
8 LOAD2	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
8 LOAD3	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
8 TH1	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
8 TH2	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
8 THURNG	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000

BC BUT THE XUAN QJ

FRAME ELEMENT FORCES

FRAME LOAD	LOC	P	Y1	Y2	Z	M1	M2	M3
1 LOAD1		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
		4.4E-01	0.00	2.06E-01	0.00	0.00	0.00	-1.43E-01
		0.8E-01	0.00	1.62	0.00	0.00	0.00	-4.41E-01
		0.31	0.00	2.75	0.00	0.00	0.00	-1.61

	1.00	-4.334E-01	-6.49	8.00	0.00	0.00	0.00	12.83
3.00E-01	4.334E-01	6.21	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	14.86
1.13	-4.334E-01	4.21	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	11.15
1.69	4.334E-01	14.61	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.01
2.75	4.334E-01	14.61	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-2.15
3. THIRG			8.00	-4.34	8.00	0.00	0.00	55.36
5.00E-01	-3.49	40.19	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	58.17
1.13	-1.05	48.05	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	31.67
1.69	-1.46	96.39	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-4.62
2.25	3.49	58.74	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-63.42
4. LOAD1			8.00	-4.57	8.00	0.00	0.00	-1.45
5.00E-01	8.00	-1.13	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.75
1.13	8.00	-1.79	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-4.94E-01
1.69	8.00	-7.429E-01	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-5.42E-01
2.25	8.00	8.00	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.128E-01
4. LOAD2			8.00	-75.71	8.00	0.00	0.00	-67.82
5.00E-01	8.00	-38.08	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	39.87
1.13	8.00	-26.04	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-14.71
1.69	8.00	8.00	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
2.25	8.00	8.00	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
4. LOAD3			8.00	-5.82	8.00	0.00	0.00	-1.26
5.00E-01	8.00	-1.83	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.47
1.13	8.00	-1.81	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-4.749E-01
1.69	8.00	8.00	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
2.25	8.00	8.00	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

SAP2000 v6.31 File: TRU4 Team Units PAGE 7
January 10, 2001 18:11

RIC FOR THE MAIN Q3

FRAME ELEMENT FORCES

FRAME LOAD	LOC	P	V1	V2	T	M1	M2		
4. TH1			8.00	-60.72	8.00	8.00	0.00	-63.47	
5.00E-01	8.00	-41.39	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-32.84	
1.13	8.00	-39.81	8.00	8.00	0.00	0.00	0.00	-1.431	
1.69	8.00	-7.429E-01	8.00	8.00	0.00	0.00	0.00	1.547E-01	
2.25	8.00	8.00	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.128E-01	
4. TH1Z			8.00	-5.82	8.00	0.00	0.00	-3.75	
5.00E-01	8.00	-1.81	8.00	8.00	0.00	0.00	0.00	-1.47	
1.13	8.00	-1.81	8.00	8.00	0.00	0.00	0.00	-6.749E-01	
1.69	8.00	8.00	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
2.25	8.00	8.00	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
4. THICRG			8.00	-65.54	8.00	0.00	0.00	63.77	
5.00E-01	8.00	-42.81	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-36.19	
1.13	8.00	-41.58	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-15.59	
1.69	8.00	-7.429E-01	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.541E-01	
2.25	8.00	8.00	8.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.128E-01	
5. LOAD1			8.00	-16.18	6.547E-01	0.00	0.00	0.00	1.65
5.00E-01	8.00	-8.847E-01	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	4.342E-01	
1.13	8.00	-25.72	6.547E-01	0.00	0.00	0.00	0.00	-2.816E-01	
5. LOAD2			8.00	-190.47	2.08	0.00	0.00	0.00	4.75
2.25	8.00	-190.42	2.08	0.00	0.00	0.00	0.00	1.56	
4.00	8.00	-190.42	2.08	0.00	0.00	0.00	0.00	-2.47	
5. LOAD3			8.00	-92.49	6.334E-01	0.00	0.00	0.00	-1.48
2.25	8.00	-92.49	6.334E-01	0.00	0.00	0.00	0.00	-2.73	
4.00	8.00	-92.49	6.334E-01	0.00	0.00	0.00	0.00	-3.81	
5. TH1			8.00	-295.52	2.77	0.00	0.00	0.00	6.44
2.25	8.00	-211.33	2.77	0.00	0.00	0.00	0.00	7.57	
4.00	8.00	-216.14	2.77	0.00	0.00	0.00	0.00	-3.75	
5. TH2			8.00	-90.49	6.334E-01	0.00	0.00	0.00	-1.55
2.25	8.00	-90.49	6.334E-01	0.00	0.00	0.00	0.00	-2.16	
4.00	8.00	-90.49	6.334E-01	0.00	0.00	0.00	0.00	-3.81	
5. THICRG			8.00	-236.92	3.43	0.00	0.00	0.00	4.85
2.25	8.00	-301.73	3.43	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.11	
4.00	8.00	-306.55	3.43	0.00	0.00	0.00	0.00	-2.82	

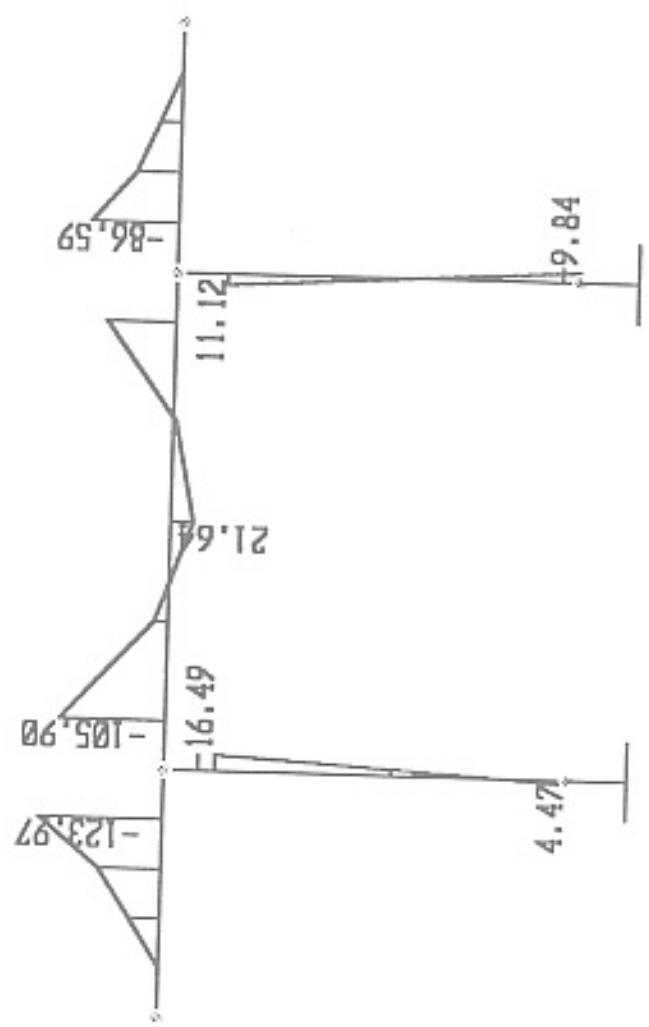
SAP2000 v6.31 File: TRU4 Team Units PAGE 8
January 10, 2001 18:11

RIC FOR THE MAIN Q3

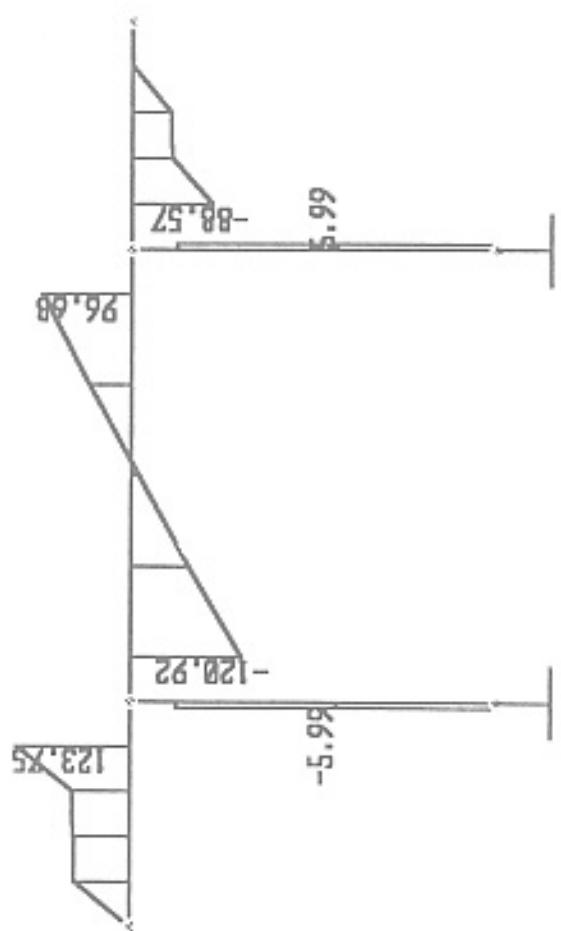
FRAME LOAD	LOC	P	V1	V2	T	M1	M2		
6. LOAD1			8.00	-16.77	6.547E-01	0.00	0.00	0.00	-1.55
5.00E-01	8.00	-21.58	6.547E-01	0.00	0.00	0.00	0.00	-3.616E-01	
2.25	8.00	-25.39	6.547E-01	0.00	0.00	0.00	0.00	6.511E-01	
4.00	8.00	-190.47	2.08	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.48	
6. LOAD2			8.00	-190.34	2.08	0.00	0.00	0.00	-1.48
2.25	8.00	-190.34	2.08	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.48	
4.00	8.00	-190.34	2.08	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.48	
6. LOAD3			8.00	-190.34	2.08	0.00	0.00	0.00	-1.48
2.25	8.00	-190.34	2.08	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.48	
4.00	8.00	-190.34	2.08	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.48	
6. TH1			8.00	-287.31	2.77	0.00	0.00	0.00	-4.53
2.25	8.00	-211.37	2.77	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.53	
4.00	8.00	-216.73	2.77	0.00	0.00	0.00	0.00	-3.37	

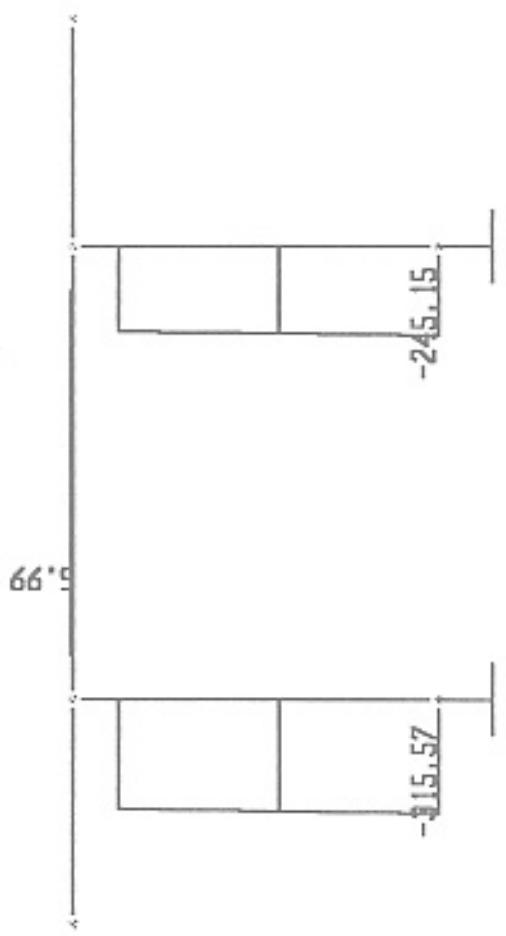
F. RIC

2.75	-26.81	-4.33E-21	0.00	0.00	0.00	0.42
4.00	-56.53	4.334E-41	0.00	0.00	0.00	-7.15
E THORING						
4.00E-01	-211.24	-1.00	0.00	0.00	0.00	-18.58
3.75	-208.55	-2.40	0.00	0.00	0.00	-4.95
4.00	-243.37	-3.40	0.00	0.00	0.00	1.01

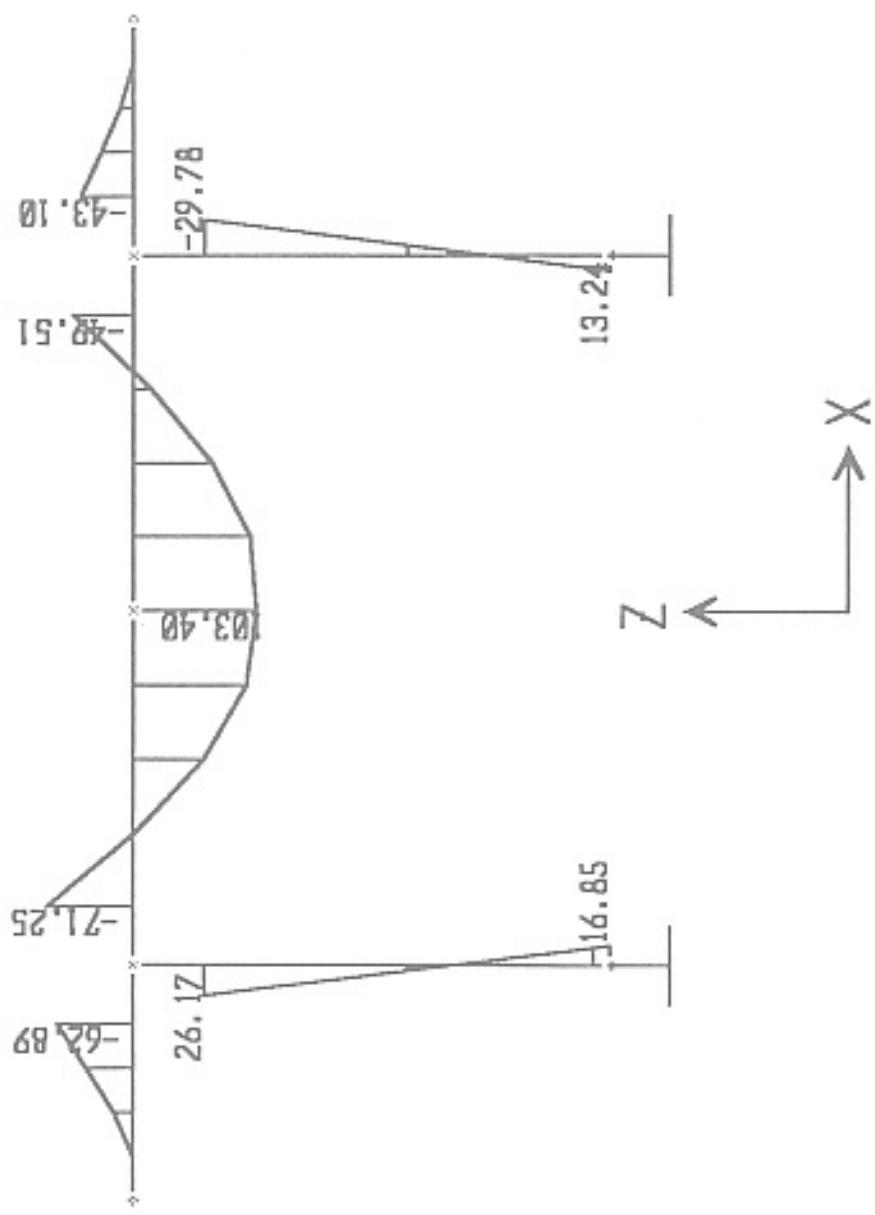


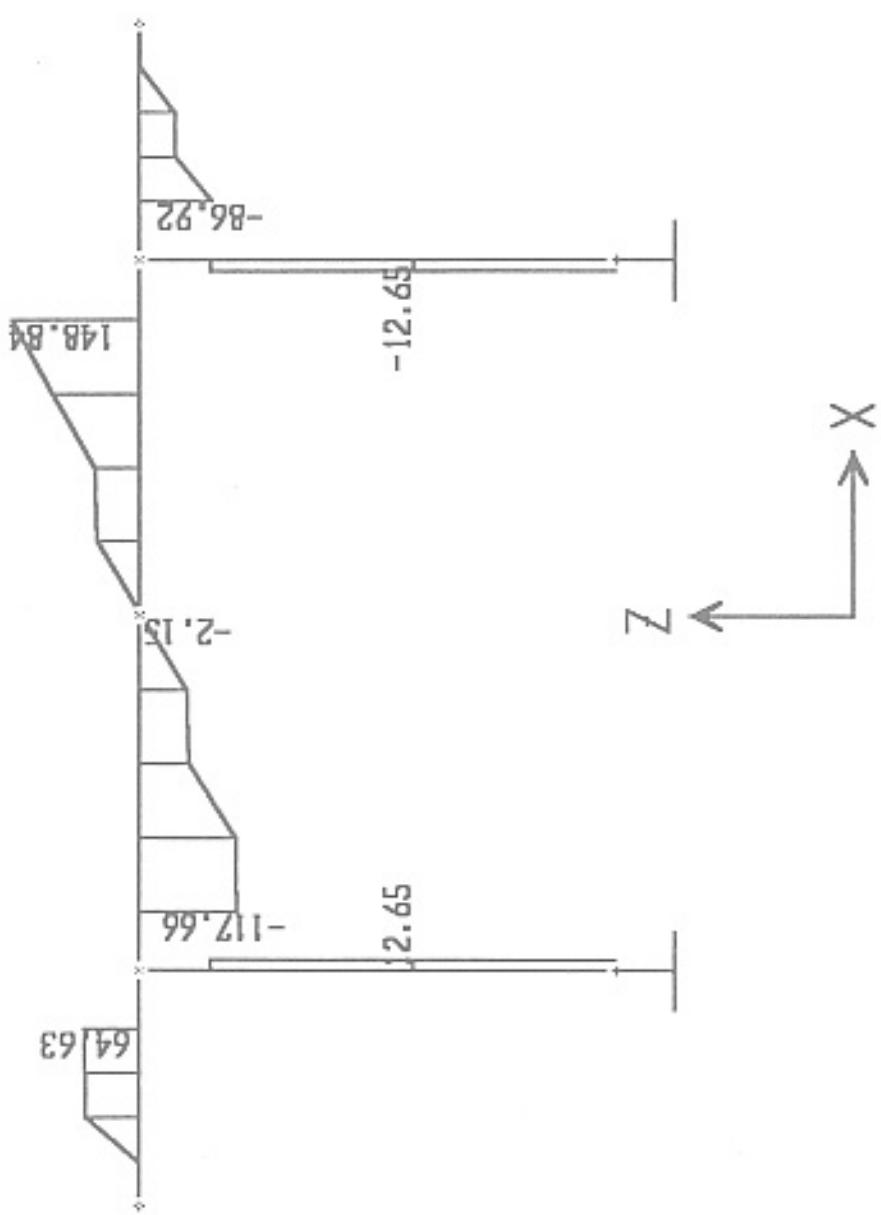
SAP2000 v8.11 - Filetrr 1 - Moment 3-3 Diagram (THCHUNG) - Ton-m Units

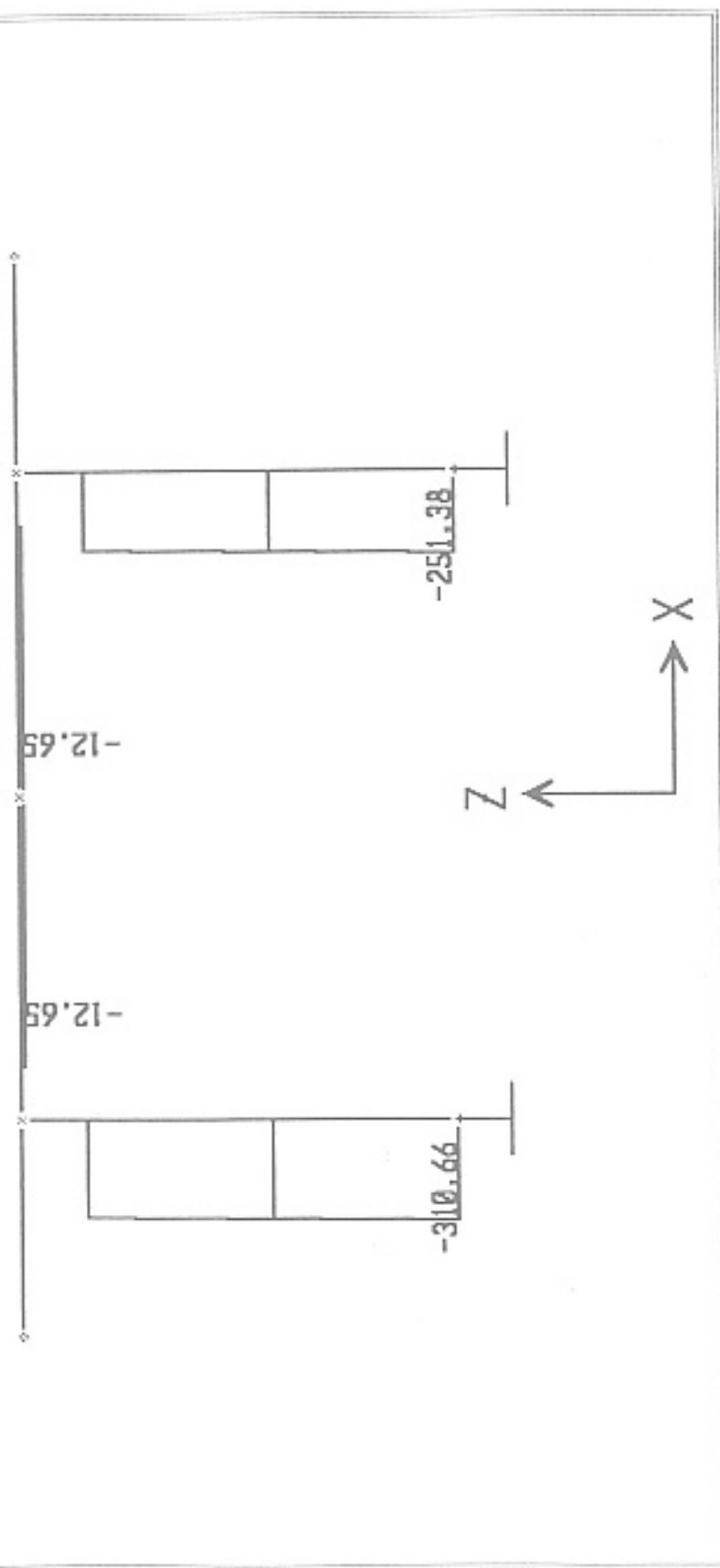


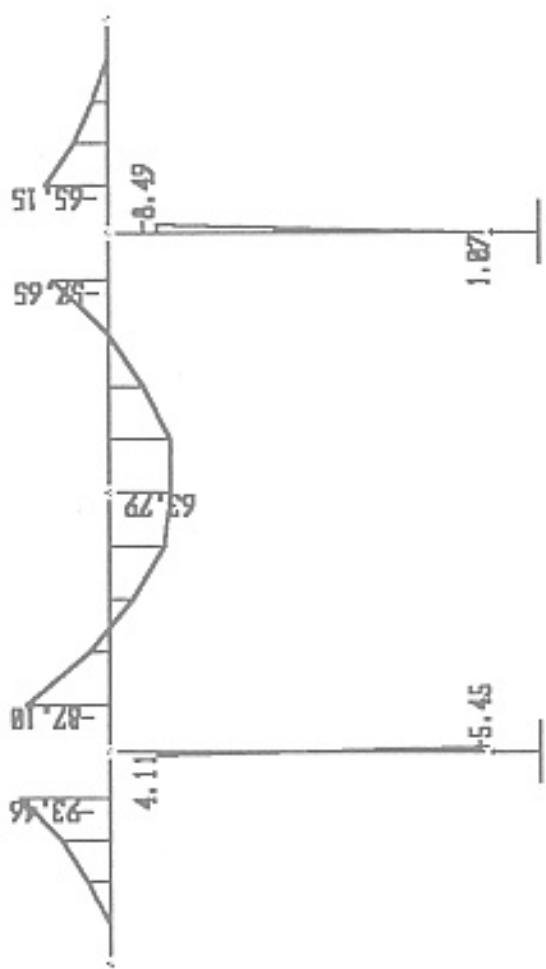


SAP2000 v6.11 - File tru 1 - Axial Force Diagram (THCHUNG) - Ton-m Units

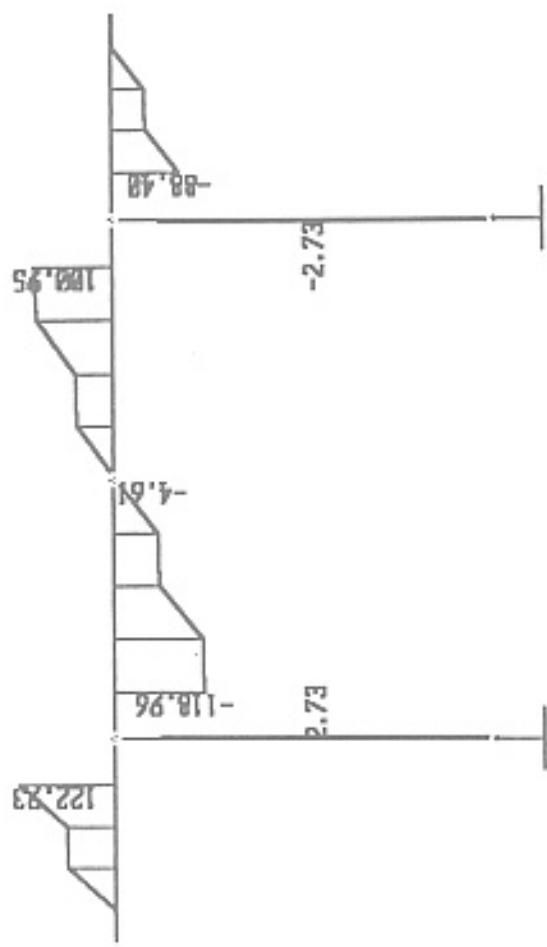








SAP2000 v8.11 - File.Tru3 - Moment 3-3 Diagram (THCHUNG) - Ton-m Units



SAP2000 v6.11 - File:Tru3 - Shear Force 2-2 Diagram (THCHUNG) - Ton-m Units

