

臺中市北屯區南興國小 第一期校舍新建工程

結 構 計 算 書

建築基地：台中市北屯區南興段 236 地號等 1 筆土地
建築設計：姜樂靜建築師事務所
結構設計：安和工程顧問有限公司

中 華 民 國 一 一 二 年 十 月

結構電子計算機程式：
程式名稱：CSI-ETABS 程式

目 錄

一、	建築概述與結構系統	8
二、	設計依據	9
三、	設計地震力	9
四、	結構材料規格	10
五、	土壤承载力	10
六、	分析及設計法	10
七、	基本載重組合	11
八、	樓版設計荷重	12
九、	建築物重量計算	13
十、	計算各層面積,形心及慣性矩	15
十一、	模態分析	17
十二、	設計地震力計算	19
十三、	層間變位角檢核、碰撞距離計算及扭矩放大係數檢核	23
十四、	反應譜分析之設計地表加速度及反應譜係數	26
十五、	極限層剪力檢討(弱層檢討).....	32
十六、	軟層檢討	33
十七、	水浮力檢討	36
十八、	A棟地下室外牆設計結果	37
十九、	開挖分析與設計	39
二十、	電腦分析模型及完整輸入檔	41
二十一、	結構設計結果	66
二十二、	結構平面圖	127

內政部 函

機關地址：台北市徐州路五號
傳真：

受文者：中華民國結構工程技師全國聯合會公會

送別：特急件

密等及解密條件：

發文日期：中華民國九十年一月十五日

發文字號：台九十內學字第九〇八二一七五號

附件：五副本均含附件



主旨：檢送業界已通用之建築結構用電子計算機程式一覽表，請鑒察查照辦理。

- 說明：
- 一、依本部營建署九十年一月十五日八十九營署建管字第九〇六〇四三號函送「研商如何落實建築技術規則建築構造編第七條第四次會議」會議紀錄（如附件一）辦理。
 - 二、按建築技術規則建築構造編第七條：「使用電子計算機程式之結構計算，可以設計標準、輸入值、輸出值等能以符合結構計算規定之資料，代替計算書。但所用電子計算機程式必須先經直轄市、縣（市）主管建築機關備案。當地主管建築機關認為有需要時，應由設計人提供其他方法證明電子計算機程式之確實，作為以後同樣設計之應用。」依前揭規定，使用電子計算機程式之結構計算，可以設計標準、輸入值、輸出值等能以符合結構計算規定之資料，代替計算書，但所用電

營造師公會
營造師公會
營造師公會

子計算機程式必須先經直轄市、縣（市）主管建築機關備案；但不包括結構斷面及配筋設計程式者。

- 三、唯為簡化前揭備案程序以資便民，關於業界已通用之建築結構用電子計算機程式，經請中華民國建築師公會全國聯合會、中華民國土木技師公會全國聯合會、中華民國結構工程技師公會全國聯合會提供，並召會研商彙整後，共計十八種，如附件二所列。嗣後使用前揭電子計算機程式進行建築物結構計算者，其電子計算機程式得免再向各直轄市、縣（市）主管建築機關備案。

正本：台北市政府工務局、高雄市政府工務局、基隆市政府、台北縣政府、桃園縣政府、新竹市政府、新竹縣政府、苗栗縣政府、台中縣政府、台中市府、彰化縣政府、南投縣政府、雲林縣政府、嘉義縣政府、嘉義市政府、台南縣政府、台南市政府、高雄縣政府、屏東縣政府、台東縣政府、花蓮縣政府、宜蘭縣政府、澎湖縣政府、金門縣政府、連江縣政府、交通部國道高速公路局、科學工業園區管理局、經濟部加工出口區管理處、台北水源特種區管理委員會、墾丁國家公園管理處、玉山國家公園管理處、陽明山國家公園管理處、太魯閣國家公園管理處、雪霸國家公園管理處、金門國家公園管理處、中華民國建築師公會全國聯合會、中華民國土木技師公會全國聯合會、中華民國結構工程技師公會全國聯合會、財團法人中華建築中心、內政部中部辦公室（營建業務）、本部建築研究所。

副本：本部營建署建築管理組四份（均含附件）

部長 張博雅

張博雅對分規定授權業務主管執行

附件 1

編號	程式名稱	版本
1.	ETABS	5.XX (XX為01-99)
2.	ETABS	6.XX (XX為01-99)
3.	ETABS PLUS	5.XX (XX為01-99)
4.	ETABS PLUS	6.XX (XX為01-99)
5.	S ETABS V	不限版本
6.	ANSYS	不限版本
7.	BSAD	蕭清江建築師事務所, 89年版
8.	GTSTRUDL	不限版本
9.	MSAP	永豐港, 89年版
10.	SAFE	不限版本
11.	SAP 90	不限版本
12.	SAP 2000	6.XX (XX為01-99)
13.	SAP 2000	7.XX (XX為01-99)
14.	STAAD III	不限版本
15.	STAAD/PRO	2000
16.	STRAP	7.XX (XX為01-99)
17.	STRAP	8.XX (XX為01-99)
18.	TABS	不限版本

會議紀錄	
一、開會事由：研商「如何落實建築技術規則建築構造篇之條」第四次會議	
二、開會時間：八十九年十二月八日(星期五)上午九時十分	
三、開會地點：本都會建署第一會議室	
四、主持人：李代理建築五生	紀錄：陳雅芳
五、出(列)席單位及人員：	
台北市政府工務局	張正雄
高雄市政府工務局	
基隆市政府	張正雄
台北縣政府	

新竹縣政府	
新竹市政府	張國雄 邱振雄
台中縣政府	
彰化縣政府	黃文雄
南投縣政府	
宜蘭縣政府	
嘉義市政府	林南卿
中華民國建築師公會全國聯合會	林明志 傅文
中華民國土木技師公會全國聯合會	陳盛發
中華民國結構工程技師公會全國聯合會	陳可倫 曾仁乙

5

財團法人中華建築中心	簡永和
本部建築研究所	李仁之
本署建築管理組黃國雄技正	
王科長榮選	王科長榮選

6

六、結論：

有關如何落實建築技術規則建築構造編第七條乙案，經邀集各地方政府、有關機關及公會代表研商，經致決議整理如後：

- (一) 關於業界已通用之建築結構用電子計算機程式，經請中華民國建築師公會全國聯合會、中華民國土木技師公會全國聯合會、中華民國結構工程技師公會全國聯合會提供，並於本次會議中討論彙整後，共計十八種，如下所列：

編號	程式名稱	版本
1.	ETABS	5.XX (XX為01-99)
2.	ETABS	6.XX (XX為01-99)
3.	ETABS PLUS	5.XX (XX為01-99)
4.	ETABS PLUS	6.XX (XX為01-99)
5.	S ETABS	不限版本
6.	ANSYS	不限版本
7.	BSAD	蕭清江建築師事務所，89年版

8.	GTSTRUCL	不限版本
9.	MSAP	吳聖浩，89年版
10.	SAFE	不限版本
11.	SAP 90	不限版本
12.	SAP 2000	6.XX (XX為01-99)
13.	SAP 2000	7.XX (XX為01-99)
14.	STAAD III	不限版本
15.	STAAD/PRO	2000
16.	STRAP	7.XX (XX為01-99)
17.	STRAP	8.XX (XX為01-99)
18.	TAUS	不限版本

- (二) 前揭經本署公佈之建築物結構用電子計算機程式得免繳向各直轄市、縣(市)政府備案。
- (三) 非屬前揭本署公佈之建築物結構用電子計算機程式，仍應向各直轄市、縣(市)政府備案，備案時須檢具申請書及中華民國建築師公會全國

聯合會或中華民國土木技師公會全國聯合會或中華民國結構工程技師公會全國聯合會審查驗證之證明文件，申請書應載明程式名稱(版本)、程式設計人(經銷商名稱)及其他必要之資料，但無須檢附該電子計算機程式光碟片。

- (四) 有關中華民國建築師公會全國聯合會、中華民國土木技師公會全國聯合會、中華民國結構工程技師公會全國聯合會所研擬之建築結構用電子計算機程式審查驗證方式及流程經研商後修正如附件，請中華民國建築師公會全國聯合會、中華民國土木技師公會全國聯合會、中華民國結構工程技師公會全國聯合會依此審查驗證方式及流程進行建築結構用電子計算機程式之審查驗證。

七、 散會

建築結構電子計算機程式審查驗證之方式及流程

一、認證申請書：

1. 申請者資料

2. 程式名稱與版本

3. 開發者(單位)

4. 使用語言與編譯器

5. 申請認證程式功能項目

二、繳交認證費用(收費辦法另詳)

三、繳交程式認證說明文件

1. 程式使用、操縱手冊(含限制條件說明)

2. 程式設計理論：基礎程式之理論基礎、基本類設、運算程序、標準，及參考之技術資料

3. 程式範例手冊：例題之說明(含邊界條件，及主要參數)、例題之輸入資料及報表(含輸入及輸出，或輸入值之參考位置)

4. 認證程式功能項目之驗證手冊：結果與比較值說明及參考資料、程式正確性評估及差異分析。

四、認證資料包含：

1. 認證程式及例題資料(PROGRAM AND TEST SAMPLE DATA)

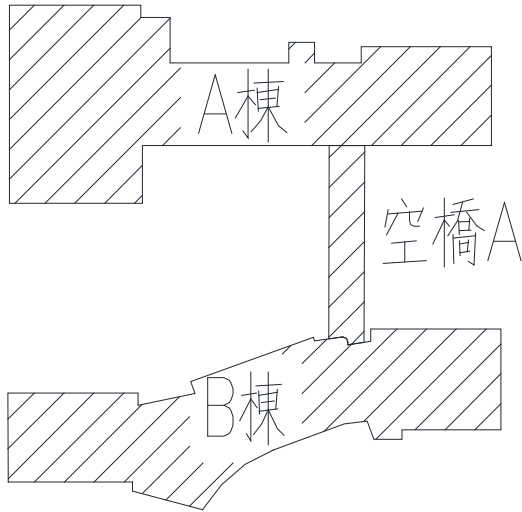
2. 程式之用途(THE PURPOSE OF THE COMPUTER PROGRAM)

3. 程式之特點(ADVANTAGES OF THE PROGRAM)

4. 使用手冊(USER MANUAL)

一、 建築概述與結構系統

本工程位於台中市北屯區南興段 236 地號等 1 筆土地，本期工程擬興建兩棟鋼筋混凝土結構物 (A 棟、B 棟) 及一棟鋼結構建築物 (空橋 A)，結構分棟說明、各棟規模及結構系統分述如下：



A 棟為地下一層、地上四層之鋼筋混凝土結構物，結構系統 X 向採用鋼筋混凝土特殊抗彎矩構架系統(SMRF)，Y 向採用鋼筋混凝土特殊抗彎矩構架系統(SMRF)加剪力牆組成之二元系統，地上層外牆為 15cm 厚之 RC 牆，地下室外牆為 25cm 厚之 RC 牆。總樓高 15.20m(不含屋突層)。

B 棟為地上四層之鋼筋混凝土結構物，結構系統 X 向採用鋼筋混凝土特殊抗彎矩構架系統(SMRF)，Y 向採用鋼筋混凝土特殊抗彎矩構架系統(SMRF)加剪力牆組成之二元系統，以抵抗垂直載重及水平地震，地上層外牆為 15cm 厚之 RC 牆。總樓高 15.20m(不含屋突層)。

兩棟建築物以鋼構空橋連接，並設置伸縮縫隔開以避免地震時相互碰撞引起破壞。各棟基礎均採用筏式基礎，能將建築物重量均勻傳遞至土層上，較不易產生不均勻沉陷。

各樓層高度及用途為：

A 棟

樓層	高度(m)	用途
PF	----	屋頂平台
R1F	1.30	屋頂平台、機房、水箱
4F	3.80	教室
3F	3.80	教室、屋頂平台
2F	3.80	教室、圖書室
1F	3.80	辦公室
B1F	3.00	防空避難室、停車空間、機房、水箱

B 棟

樓層	高度(m)	用途
PF	----	屋頂平台
4F	3.80	教室
3F	3.80	教室
2F	3.80	教室
1F	3.80	教室

空橋 A

樓層	高度(m)	用途
3F	----	走廊
2F	3.80	走廊
1F	3.80	走廊

二、設計依據

1. 建築技術規則（內政部營建署，111 年 1 月）
2. 混凝土結構設計規範（內政部營建署，110 年 3 月）
3. 建築物耐震設計規範及解說（內政部營建署，111 年 10 月）
4. 建築物基礎構造設計規範（內政部營建署，90 年 10 月）
5. 建築物耐風設計規範及解說（內政部營建署，103 年 12 月）

三、設計地震力

本案位於台中市北屯區，

用途係數 $I=1.50$ (A 棟，有防空避難需求)，

$I=1.25$ (B 棟、空橋棟)

近斷層：車籠埔斷層，距離約 2.58km(控制設計)

三義斷層，距離約 1.72km

大茅埔-雙冬斷層，距離約 10.64km

屯子腳斷層，距離約 12.01km

大甲斷層等其他斷層距離本基地超過 14km

震區水平譜加速度係數： $S_s^D=0.95$, $S_1^D=0.60$

震區最大考量水平譜加速度係數： $S_s^M=1.22$, $S_1^M=0.81$

下方表格節錄自地基調查報告書：

表 5-2 工址水平譜加速度係數表

斷層種類	與基地距離 (Km)	S_s^D	S_1^D	S_s^M	S_1^M
大甲斷層全段	大於 14.0	0.80	0.45	1.00	0.55
鐵砧山斷層	大於 14.0	0.80	0.45	1.00	0.55
彰化斷層	大於 14.0	0.80	0.45	1.00	0.55
車籠埔斷層全段	2.58	0.95	0.60	1.22	0.81
大茅埔-雙冬斷層	10.64	0.83	0.46	1.04	0.60
三義斷層	1.72	0.87	0.51	1.16	0.71
屯子腳斷層	12.01	0.80	0.45	1.00	0.55
最大值		0.95	0.60	1.22	0.81

其中 S_s^D ：震區短週期設計水平譜加速度係數

S_1^D ：震區一秒週期設計水平譜加速度係數

S_s^M ：震區短週期最大水平譜加速度係數

S_1^M ：震區一秒週期最大水平譜加速度係數

地盤種類：第一類地盤。

四、 結構材料規格

- 1.混凝土 28 天抗壓強度 $f_c' = 280 \text{ kgf/cm}^2$
- 2.鋼筋 — #3 $f_y = 2800 \text{ kgf/cm}^2$ (SD280)
#4~#5(含)以上 $f_y = 4200 \text{ kgf/cm}^2$ (SD420)
#6(含) 以上 $f_y = 4200 \text{ kgf/cm}^2$ (SD420W)
- 3.鋼骨
圓形鋼管，CNS4435 STK400， $F_y = 2400 \text{ kgf/cm}^2$ 。
熱軋型鋼大梁、小梁、接合鋼板、加勁板等
使用符合 SN400 系列之材質， $F_y = 2400 \text{ kgf/cm}^2$ 。
冷作成型鋼浪板
使用符合 ASTM A446 GRADE C 之規定。
冷作成型輕構件用型鋼
使用符合 ASTM A36 A446 A570 等之規定。
高強度螺栓：JSS II 09 S10T $F_u = 10200 \text{ kgf/cm}^2$
基礎螺栓：ASTM F1554 Gr.36 $f_y = 2500 \text{ kgf/cm}^2$
剪力釘：ASTM A108 $F_u = 4550 \text{ kgf/cm}^2$

五、 土壤承载力

詳地質鑽探報告內容

六、 分析及設計法

以 CSI-ETABS (VERSION 6.23) 電腦程式分析設計，柱、梁、樓版、基礎均採 USD 法設計。

七、基本載重組合

RC 桿件(依據附篇 B 及附篇 C)

- (1) $1.4D+1.7L$
- (2) $0.75(1.4D+1.7L) \pm 1.0EQ_x \pm 0.3 \times EQ_v$
- (3) $0.75(1.4D+1.7L) \pm 1.0EQ_y \pm 0.3 \times EQ_v$
- (4) $0.75(1.4D+1.7L) \pm 0.3 \times EQ_x \pm 1.0EQ_v$
- (5) $0.75(1.4D+1.7L) \pm 0.3 \times EQ_y \pm 1.0EQ_v$
- (6) $0.9D \pm 1.0EQ_x \pm 0.3 \times EQ_v$
- (7) $0.9D \pm 1.0EQ_y \pm 0.3 \times EQ_v$
- (8) $0.9D \pm 0.3 \times EQ_x \pm 1.0EQ_v$
- (9) $0.9D \pm 0.3 \times EQ_y \pm 1.0EQ_v$

鋼骨桿件(採極限設計法)

- (1) $1.4DL$
- (2) $1.2DL+1.6LL$
- (3) $1.2DL+0.5LL \pm 1.0EQ_x \pm 0.3EQ_v$
- (4) $1.2DL+0.5LL \pm 1.0EQ_y \pm 0.3EQ_v$
- (5) $1.2DL+0.5LL \pm 0.3EQ_x \pm EQ_v$
- (6) $1.2DL+0.5LL \pm 0.3EQ_y \pm EQ_v$
- (7) $0.9DL \pm 1.0EQ_x \pm 0.3EQ_v$
- (8) $0.9DL \pm 1.0EQ_y \pm 0.3EQ_v$
- (9) $0.9DL \pm 0.3EQ_x \pm EQ_v$
- (10) $0.9DL \pm 0.3EQ_y \pm EQ_v$
- (11) $1.2DL+0.5LL \pm 1.6WL$
- (12) $0.9DL \pm 1.6WL$
- (13)

八、樓版設計荷重

屋頂層：RC樓板(AVG.T=	15.0 cm)	0.360	防水及隔熱層	0.200
			粉刷及裝修材	0.100
			DEAD LOAD=	0.660 tf/m ²
			(露台) LIVE LOAD=	0.300 tf/m ²
屋頂層：RC樓板(AVG.T=	15.0 cm)	0.360	防水及隔熱層	0.200
			粉刷及裝修材	0.100
			DEAD LOAD=	0.660 tf/m ²
			(露台) LIVE LOAD=	0.300 tf/m ²
屋頂層：RC樓板(AVG.T=	15.0 cm)	0.360	粉刷及裝修材	0.100
			DEAD LOAD=	0.460 tf/m ²
			(梯間) LIVE LOAD=	0.300 tf/m ²
			(機房) LIVE LOAD=	1.000 tf/m ²
一般層：RC樓板(AVG.T=	15.0 cm)	0.360	粉刷及裝修材	0.100
			隔間牆=	0.100 tf/m ²
			DEAD LOAD=	0.560 tf/m ²
			(教室、辦公室、廁所) LIVE LOAD=	0.300 tf/m ²
一般層：RC樓板(AVG.T=	15.0 cm)	0.360	粉刷及裝修材	0.100
			隔間牆=	0.100 tf/m ²
			DEAD LOAD=	0.560 tf/m ²
			(走廊、樓梯、梯廳) LIVE LOAD=	0.400 tf/m ²
一般層：RC樓板(AVG.T=	15.0 cm)	0.360	防水及隔熱層	0.200
			粉刷及裝修材	0.100
			DEAD LOAD=	0.660 tf/m ²
			(露臺) LIVE LOAD=	0.300 tf/m ²
一般層：Deck版(AVG.T=	11.3 cm)	0.270	粉刷及裝修材	0.100
			DEAD LOAD=	0.370 tf/m ²
			(空橋) LIVE LOAD=	0.400 tf/m ²
一層(室內)：鋼筋混凝土樓板(AVG.T=	20.0 cm)	0.480	粉刷及裝修材	0.100
			隔間牆=	0.100 tf/m ²
			DEAD LOAD=	0.580 tf/m ²
			LIVE LOAD=	0.500 tf/m ²
一層(室外)：鋼筋混凝土樓板(AVG.T=	25.0 cm)	0.600	粉刷及裝修材	0.200
			DEAD LOAD=	0.800 tf/m ²
			LIVE LOAD=	1.000 tf/m ²
地下層：鋼筋混凝土樓板(AVG.T=	20.0 cm)	0.480	粉刷及裝修材	0.100
			DEAD LOAD=	0.580 tf/m ²
			(停車場) LIVE LOAD=	0.500 tf/m ²
			(台電配電室及機房) LIVE LOAD=	1.000 tf/m ²

註：有特殊載重處(如覆土、水箱等)，其載重另依實際情況計算

九、建築物重量計算

A棟

PF	樓地板面積 (A) =	254 m ²	樓高 =	-	總重 (ΣW) = 251 tf
	項 目	單位重x 面積(長度)	x高度	=	小計 Σ W/A = 0.99
	樓版 (T= 15.0)	0.66 153.0	=	100.99	
	樓版 (T= 25.0)	0.90 101.2	=	91.08	
	柱(含每面1cm粉刷)	11.70	1.00 =	11.70	
	大梁(含每面1cm粉刷)	37.20	1.00 =	37.20	
	小梁(含每面1cm粉刷) (35x 60)	0.40 23.20	=	9.33	
	RC外牆(磁磚) - 版下 (T= 15.0)	0.42 10.34	0.25 =	1.09	
	RC外牆(磁磚) - 版下 (T= 25.0)	0.66 20.80	0.25 =	3.43	
R1F	樓地板面積 =	670 m ²	樓高 =	2.00m	總重 (ΣW) = 1129 tf
	項 目	單位重x 面積(長度)	x高度	=	小計 Σ W/A = 1.69
	樓版 (T= 15.0)	0.66 669.9	=	442.12	
	柱(含每面1cm粉刷)	85.45	1.00 =	85.45	
	大梁(含每面1cm粉刷)	189.82	1.00 =	189.82	
	小梁(含每面1cm粉刷) (25x 50)	0.23 2.30	=	0.53	
	小梁(含每面1cm粉刷) (35x 60)	0.40 90.19	=	36.25	
	小梁(含每面1cm粉刷) (40x 75)	0.61 9.10	=	5.51	
	RC隔間牆 - 版上 (T= 15.0)	0.40 10.34	1.00 =	4.14	
	RC隔間牆 - 版上 (T= 25.0)	0.64 20.80	1.00 =	13.31	
	RC隔間牆 - 版下 (T= 15.0)	0.40 90.56	1.15 =	41.66	
	RC隔間牆 - 版下 (T= 20.0)	0.52 25.52	1.15 =	15.26	
	RC隔間牆 - 版下 (T= 25.0)	0.64 20.80	1.15 =	15.31	
	水箱(含水重及墩座重)		=	60.00	
	屋突框架		=	220.00	
4F	樓地板面積 =	630 m ²	樓高 =	3.80m	總重 (ΣW) = 901 tf
	項 目	單位重x 面積(長度)	x高度	=	小計 Σ W/A = 1.43
	樓版 (T= 15.0)	0.46 630.5	=	290.02	
	柱(含每面1cm粉刷)	139.11	1.00 =	139.11	
	大梁(含每面1cm粉刷)	150.39	1.00 =	150.39	
	小梁(含每面1cm粉刷) (25x 50)	0.23 8.72	=	2.01	
	小梁(含每面1cm粉刷) (30x 50)	0.27 9.40	=	2.56	
	小梁(含每面1cm粉刷) (35x 60)	0.40 51.01	=	20.50	
	RC隔間牆 - 版上 (T= 15.0)	0.40 129.38	1.20 =	62.10 (窗台牆&女兒牆)	
	RC隔間牆 - 版上 (T= 15.0)	0.40 90.56	1.90 =	68.83	
	RC隔間牆 - 版上 (T= 20.0)	0.52 25.52	1.90 =	25.21	
	RC隔間牆 - 版上 (T= 25.0)	0.64 20.80	1.90 =	25.29	
	RC隔間牆 - 版下 (T= 15.0)	0.40 160.02	1.15 =	73.61	
	RC隔間牆 - 版下 (T= 20.0)	0.52 25.52	1.15 =	15.26	
	RC隔間牆 - 版下 (T= 25.0)	0.64 20.80	1.15 =	15.31	
	1/2B磚牆 - 版下 (T=)	0.26 13.64	3.05 =	10.82	
3F	樓地板面積 =	1093 m ²	樓高 =	3.80m	總重 (ΣW) = 1670 tf
	項 目	單位重x 面積(長度)	x高度	=	小計 Σ W/A = 1.53
	樓版 (T= 15.0)	0.46 630.8	=	290.17	
	樓版 (T= 20.0)	0.78 450.0	=	351.00	
	柱(含每面1cm粉刷)	166.93	1.00 =	166.93	
	大梁(含每面1cm粉刷)	248.44	1.00 =	248.44	
	小梁(含每面1cm粉刷) (25x 50)	0.23 10.69	=	2.46	
	小梁(含每面1cm粉刷) (30x 50)	0.27 12.83	=	3.49	
	小梁(含每面1cm粉刷) (35x 60)	0.40 53.21	=	21.39	
	小梁(含每面1cm粉刷) (40x 70)	0.56 16.11	=	8.96	
	小梁(含每面1cm粉刷) (40x 75)	0.61 67.31	=	40.79	
	RC隔間牆 - 版上 (T= 15.0)	0.40 58.58	1.20 =	28.12 (窗台牆&女兒牆)	
	RC隔間牆 - 版上 (T= 15.0)	0.40 160.02	1.90 =	121.62	
	RC隔間牆 - 版上 (T= 20.0)	0.52 25.52	1.90 =	25.21	
	RC隔間牆 - 版上 (T= 25.0)	0.64 20.80	1.90 =	25.29	
	RC隔間牆 - 版下 (T= 15.0)	0.40 133.31	1.15 =	61.32	
	RC隔間牆 - 版下 (T= 20.0)	0.52 7.23	1.15 =	4.32	
	RC隔間牆 - 版下 (T= 25.0)	0.64 33.10	1.15 =	24.36	
	景觀覆土	1.80 400.00	0.30 =	216.00	
	1/2B磚牆 - 版下 (T=)	0.26 37.78	3.05 =	29.96	
2F	樓地板面積 =	1023 m ²	樓高 =	3.80m	總重 (ΣW) = 1269 tf
	項 目	單位重x 面積(長度)	x高度	=	小計 Σ W/A = 1.24
	樓版 (T= 15.0)	0.46 1022.9	=	470.52	
	柱(含每面1cm粉刷)	194.76	1.00 =	194.76	
	大梁(含每面1cm粉刷)	226.73	1.00 =	226.73	
	小梁(含每面1cm粉刷) (25x 50)	0.23 11.82	=	2.72	
	小梁(含每面1cm粉刷) (30x 50)	0.27 9.40	=	2.56	
	小梁(含每面1cm粉刷) (35x 60)	0.40 65.21	=	26.21	
	小梁(含每面1cm粉刷) (40x 70)	0.56 29.71	=	16.52	
	小梁(含每面1cm粉刷) (40x 75)	0.61 29.12	=	17.64	
	RC隔間牆 - 版上 (T= 15.0)	0.40 90.58	1.20 =	43.48 (窗台牆&女兒牆)	
	RC隔間牆 - 版上 (T= 15.0)	0.40 133.31	1.90 =	101.32	
	RC隔間牆 - 版上 (T= 20.0)	0.52 7.23	1.90 =	7.14	
	RC隔間牆 - 版上 (T= 25.0)	0.64 33.10	1.90 =	40.25	
	RC隔間牆 - 版下 (T= 15.0)	0.40 131.95	1.15 =	60.70	
	RC隔間牆 - 版下 (T= 20.0)	0.52 7.23	1.15 =	4.32	
	RC隔間牆 - 版下 (T= 25.0)	0.64 33.10	1.15 =	24.36	
	1/2B磚牆 - 版下 (T=)	0.26 37.78	3.05 =	29.96	

B 棟

PF	樓地板面積 (A)	=	765 m ²	樓高 =	-	總重 (ΣW) = 978 tf
	項 目		單位重x 面積(長度)	x高度	=	小計 ΣW/A = 1.28
	樓版 (T= 15.0)		0.66 583.07		=	384.83
	樓版 (T= 20.0)		0.78 182.00		=	141.96
	柱(含每面1cm粉刷)		67.03	1.00	=	67.03
	大梁(含每面1cm粉刷)		153.61	1.00	=	153.61
	小梁(含每面1cm粉刷) (40x 70)		0.56 114.00		=	63.38
	RC外牆(磁磚)-版下 (T= 15.0)		0.42 131.80	1.15	=	63.66
	RC外牆(磁磚)-版下 (T= 20.0)		0.54 37.20	1.15	=	23.10
	水箱(含水重及墩座重)				=	80.00
4F	樓地板面積	=	856 m ²	樓高 =	3.80m	總重 (ΣW) = 1032 tf
	項 目		單位重x 面積(長度)	x高度	=	小計 ΣW/A = 1.21
	樓版 (T= 15.0)		0.46 855.58		=	393.57
	柱(含每面1cm粉刷)		140.46	1.00	=	140.46
	大梁(含每面1cm粉刷)		178.01	1.00	=	178.01
	小梁(含每面1cm粉刷) (25x 50)		0.23 4.85		=	1.12
	小梁(含每面1cm粉刷) (30x 50)		0.27 9.17		=	2.49
	小梁(含每面1cm粉刷) (40x 70)		0.56 106.32		=	59.11
	RC隔間牆 -版上 (T= 15.0)		0.40 52.20	1.20	=	25.06 (窗台牆&女兒牆)
	RC隔間牆 -版上 (T= 15.0)		0.40 131.80	1.90	=	100.17
	RC隔間牆 -版上 (T= 20.0)		0.52 37.20	1.90	=	36.75
	RC隔間牆 -版下 (T= 15.0)		0.40 124.57	1.15	=	57.30
	RC隔間牆 -版下 (T= 20.0)		0.52 37.20	1.15	=	22.25
	1/2B磚牆 -版下 (T= 20.0)		0.26 20.22	3.05	=	16.03
3F	樓地板面積	=	892 m ²	樓高 =	3.80m	總重 (ΣW) = 1067 tf
	項 目		單位重x 面積(長度)	x高度	=	小計 ΣW/A = 1.20
	樓版 (T= 15.0)		0.46 891.55		=	410.11
	柱(含每面1cm粉刷)		148.52	1.00	=	148.52
	大梁(含每面1cm粉刷)		187.42	1.00	=	187.42
	小梁(含每面1cm粉刷) (25x 50)		0.23 7.20		=	1.66
	小梁(含每面1cm粉刷) (30x 50)		0.27 9.17		=	2.49
	小梁(含每面1cm粉刷) (35x 60)		0.40 3.70		=	1.49
	小梁(含每面1cm粉刷) (40x 70)		0.56 110.20		=	61.26
	RC隔間牆 -版上 (T= 15.0)		0.40 41.40	1.20	=	19.87 (窗台牆&女兒牆)
	RC隔間牆 -版上 (T= 15.0)		0.40 124.57	1.90	=	94.67
	RC隔間牆 -版上 (T= 20.0)		0.52 37.20	1.90	=	36.75
	RC隔間牆 -版下 (T= 15.0)		0.40 124.57	1.15	=	57.30
	RC隔間牆 -版下 (T= 20.0)		0.52 37.20	1.15	=	22.25
	1/2B磚牆 -版下 (T= 20.0)		0.26 29.66	3.05	=	23.52
2F	樓地板面積	=	897 m ²	樓高 =	3.80m	總重 (ΣW) = 1087 tf
	項 目		單位重x 面積(長度)	x高度	=	小計 ΣW/A = 1.21
	樓版 (T= 15.0)		0.46 897.49		=	412.85
	柱(含每面1cm粉刷)		150.19	1.00	=	150.19
	大梁(含每面1cm粉刷)		196.49	1.00	=	196.49
	小梁(含每面1cm粉刷) (25x 50)		0.23 10.30		=	2.37
	小梁(含每面1cm粉刷) (30x 50)		0.27 9.17		=	2.49
	小梁(含每面1cm粉刷) (35x 60)		0.40 3.80		=	1.53
	小梁(含每面1cm粉刷) (40x 70)		0.56 119.65		=	66.52
	RC隔間牆 -版上 (T= 15.0)		0.40 41.40	1.20	=	19.87 (窗台牆&女兒牆)
	RC隔間牆 -版上 (T= 15.0)		0.40 124.57	1.90	=	94.67
	RC隔間牆 -版上 (T= 20.0)		0.52 37.20	1.90	=	36.75
	RC隔間牆 -版下 (T= 15.0)		0.40 124.33	1.15	=	57.19
	RC隔間牆 -版下 (T= 20.0)		0.52 37.20	1.15	=	22.25
	1/2B磚牆 -版下 (T= 20.0)		0.26 29.66	3.05	=	23.52

空橋 A

3F	樓地板面積 (A)	=	115 m ²	樓高 =	-	總重 (ΣW) = 93 tf
	項 目		單位重x 面積(長度)	x高度	=	小計 ΣW/A = 0.81
	Deck樓版 (T= 11.3)		0.47 114.83		=	54.11
	鋼柱		15.45	1.00	=	15.45
	鋼梁		6.24	1.00	=	6.24
	欄杆等裝修材料重		0.15 114.83		=	17.22
2F	樓地板面積	=	115 m ²	樓高 =	3.80m	總重 (ΣW) = 97 tf
	項 目		單位重x 面積(長度)	x高度	=	小計 ΣW/A = 0.84
	Deck樓版 (T= 11.3)		0.37 114.83		=	42.62
	鋼柱		30.90	1.00	=	30.90
	鋼梁		6.24	1.00	=	6.24
	欄杆等裝修材料重		0.15 114.83		=	17.22

十、計算各層面積,形心及慣性矩

A 棟

計算各層面積,形心及慣性矩

STORY ID.		: PF – PF	
TOTAL NODE NO.:		4	
NODE	X	Y	
1	16.10	5.45	
2	16.10	16.60	
3	38.90	16.60	
4	38.90	5.45	
AREA =	254.22 M2	Ip =	13646.6 M4
Xc =	27.50 M	Ix =	2633.8 M4
Yc =	11.02 M	Iy =	11012.8 M4
		Lx =	22.80 M
		Ly =	11.15 M
		Lx1 =	11.40 M
		Ly1 =	5.57 M
		Lx2 =	11.40 M
		Ly2 =	5.58 M

STORY ID.		: R1F -- R1F			
TOTAL NODE NO.:		16			
NODE	X	Y			
1	16.53	7.35			
2	16.60	28.37			
3	65.30	21.00			
4	65.28	7.29			
5	64.60	7.29			
6	64.60	13.08			
7	48.18	13.08			
8	48.18	7.92			
9	64.60	7.92			
10	64.60	7.29			
11	37.88	7.32			
12	37.88	13.42			
13	21.10	13.42			
14	21.10	7.95			
15	37.88	7.95			
16	37.88	7.32			

AREA =	669.88 M2	Ip =	142746.2 M4	Lx = 48.77 M	Ly = 21.08 M
Xc =	38.38 M	Ix =	15927.6 M4	Lx1= 21.85 M	Lx2= 26.92 M
Yc =	17.59 M	Iy =	126818.6 M4	Ly1= 10.30 M	Ly2= 10.78 M

STORY ID.		: 4F – 4F	
TOTAL NODE NO.:		24	
NODE	X	Y	
1	16.60	7.30	
2	16.60	28.40	
3	17.40	28.28	
4	17.40	24.80	
5	20.60	24.80	
6	20.60	25.96	
7	21.40	25.96	
8	21.40	18.60	
9	37.60	18.60	
10	37.60	21.40	
11	41.12	21.40	
12	41.12	18.60	
13	47.50	18.60	
14	47.50	22.28	
15	48.30	22.28	
16	48.30	20.80	
17	61.35	20.80	
18	61.35	20.00	
19	63.60	20.00	
20	63.60	18.60	
21	64.50	18.60	
22	64.50	21.15	
23	65.30	21.03	
24	65.30	7.30	

AREA =	630.48 M2	Ip =	144271.3 M4	Lx = 48.70 M	Ly = 21.10 M
Xc =	40.60 M	Ix =	10480.3 M4	Lx1= 24.00 M	Lx2= 24.70 M
Yc =	13.95 M	Iy =	133791.0 M4	Ly1= 6.65 M	Ly2= 14.45 M

STORY ID.		: 3F -- 3F	
TOTAL NODE NO.:		22	
NODE	X	Y	
1	-0.60	-0.60	
2	-0.60	8.10	
3	12.55	8.10	
4	12.55	15.60	
5	4.45	15.60	
6	4.45	8.10	
7	-0.60	8.10	

8	-0.60	28.40		
9	16.60	28.40		
10	17.40	28.28		
11	17.40	24.80		
12	21.40	24.80		
13	21.40	18.60		
14	37.60	18.60		
15	37.60	21.40		
16	39.12	21.40		
17	39.12	22.01		
18	47.50	20.74		
19	65.30	20.74		
20	65.30	7.30		
21	17.40	7.30		
22	17.40	-0.60		
AREA = 1092.81 M2	Ip =	476396.8 M4	Lx = 65.90 M	Ly = 29.00 M
Xc = 27.49 M	Ix =	46161.2 M4	Lx1= 28.09 M	Lx2= 37.81 M
Yc = 14.07 M	Iy =	430235.6 M4	Ly1= 14.67 M	Ly2= 14.33 M

STORY ID.		: 2F -- 2F	
TOTAL NODE NO.:		28	
NODE	X	Y	
1	-0.60	-0.60	
2	-0.60	8.10	
3	14.11	8.10	
4	14.11	15.60	
5	2.89	15.60	
6	2.89	8.10	
7	-0.60	8.10	
8	-0.60	26.50	
9	16.60	26.50	
10	16.60	28.40	
11	17.40	28.28	
12	17.40	24.80	
13	21.40	24.80	
14	21.40	18.60	
15	37.60	18.60	
16	37.60	21.40	
17	41.12	21.40	
18	41.12	18.60	
19	47.50	18.60	
20	47.50	21.88	
21	48.30	21.88	
22	48.30	20.80	
23	64.50	20.80	
24	64.50	21.15	
25	65.30	21.03	
26	65.30	7.30	
27	17.60	7.30	
28	17.60	-0.60	

AREA = 1022.88 M2		Ip =	443827.8 M4	Lx = 65.90 M	Ly = 29.00 M
Xc =	28.30 M	Ix =	39505.3 M4	Lx1= 28.90 M	Lx2= 37.00 M
Yc =	13.59 M	Iy =	404322.5 M4	Ly1= 14.19 M	Ly2= 14.81 M

STORY ID.		: 1F -- B1F			
TOTAL NODE NO.:		6			
NODE	X	Y			
1	-0.40	-0.40			
2	-0.40	24.80			
3	65.30	24.80			
4	65.30	7.30			
5	17.40	7.30			
6	17.40	-0.40			

AREA =	1286.81 M2	Ip =	536898.6 M4	Lx = 65.70 M	Ly = 25.20 M
Xc =	29.90 M	Ix =	49461.8 M4	Lx1= 30.30 M	Lx2= 35.40 M
Yc =	14.71 M	Iy =	487436.8 M4	Ly1= 15.11 M	Ly2= 10.09 M

建築物質量特性

STORY	AREA	TRANSLATIONAL MASS	MMI	Xc	Yc
PF	254.2	25.61	1374.9	27.50	11.02
R1F	669.9	115.20	24549.2	38.38	17.59
4F	630.5	91.94	21038.3	40.60	13.95
3F	1092.8	170.41	74287.1	27.49	14.07
2F	1022.9	129.49	56185.9	28.30	13.59
1F	1286.8	184.29	76889.9	29.90	14.71
B1F	1286.8	0.00	0.0	29.90	14.71

B 棟

計算各層面積,形心及慣性矩

STORY ID. : PF – PF
TOTAL NODE NO.: 22

NODE	X	Y
1	-0.40	-0.35
2	-0.40	11.85
3	17.40	11.85
4	17.40	10.18
5	25.21	11.77
6	24.63	13.38
7	41.36	19.46
8	41.54	18.97
9	45.31	19.51
10	45.87	19.34
11	46.11	18.81
12	46.11	18.24
13	49.24	18.69
14	49.24	20.60
15	67.04	20.60
16	67.04	8.40
17	49.29	8.40
18	49.29	11.10
19	44.61	10.54
20	28.49	4.67
21	29.60	1.88
22	23.55	-0.35

AREA =	765.07 M2	Ip =	326834.7 M4	Lx =	67.44 M	Ly =	20.95 M
Xc =	32.86 M	Ix =	21330.4 M4	Lx1=	33.26 M	Lx2=	34.18 M
Yc =	10.14 M	Iy =	305504.3 M4	Ly1=	10.49 M	Ly2=	10.45 M

STORY ID. : 4F – 4F
TOTAL NODE NO.: 20

NODE	X	Y
1	-0.40	11.85
2	-0.40	-0.35
3	23.63	-0.35
4	43.67	6.95
5	63.79	6.90
6	63.79	8.40
7	67.04	8.40
8	67.04	20.60
9	49.24	20.60
10	49.24	18.69
11	46.11	18.24
12	46.11	18.81
13	45.87	19.34
14	45.41	19.51
15	41.54	18.97
16	41.36	19.46
17	24.63	13.38
18	25.21	11.78
19	17.40	10.15
20	17.40	11.85

AREA =	855.58 M2	Ip =	344806.1 M4	Lx =	67.44 M	Ly =	20.95 M
Xc =	33.99 M	Ix =	22447.9 M4	Lx1=	34.39 M	Lx2=	33.05 M
Yc =	9.81 M	Iy =	322358.2 M4	Ly1=	10.16 M	Ly2=	10.79 M

STORY ID. : 3F – 3F
TOTAL NODE NO.: 38

NODE	X	Y
1	-0.40	11.85
2	-0.40	-0.35
3	16.65	-0.35
4	16.65	-1.87
5	23.21	-3.63
6	23.77	-3.70
7	24.25	-3.65
8	24.60	-3.54
9	25.04	-3.31
10	25.36	-3.06
11	25.72	-2.62
12	26.33	-1.78
13	27.27	-0.65

AREA =	855.58 M2	Ip =	344806.1 M4	Lx =	67.44 M	Ly =	20.95 M
Xc =	33.99 M	Ix =	22447.9 M4	Lx1=	34.39 M	Lx2=	33.05 M
Yc =	9.81 M	Iy =	322358.2 M4	Ly1=	10.16 M	Ly2=	10.79 M

空橋 A

計算各層面積,形心及慣性矩

STORY ID. : 3F – 1F
TOTAL NODE NO.: 4

NODE	X	Y
1	-0.15	-3.38
2	-0.15	19.82
3	4.80	19.82
4	4.80	-3.38

AREA =	114.83 M2	Ip =	5384.8 M4	Lx =	4.95 M	Ly =	23.20 M
Xc =	2.32 M	Ix =	5150.3 M4	Lx1=	2.47 M	Lx2=	2.48 M
Yc =	8.22 M	Iy =	234.4 M4	Ly1=	11.60 M	Ly2=	11.60 M

建築物質量特性

STORY	AREA	TRANSLATIONAL MASS	MMI	Xc	Yc
3F	114.8	9.49	445.0	2.32	8.22
2F	114.8	9.90	464.1	2.32	8.22
1F	114.8	0.00	0.0	2.32	8.22

14	28.38	0.47
15	30.49	2.15
16	45.46	7.60
17	45.63	7.14
18	45.77	6.92
19	45.98	6.79
20	46.19	6.75
21	53.49	6.75
22	53.49	6.90
23	67.04	6.90
24	67.04	20.60
25	49.24	20.60
26	49.24	18.69
27	46.11	18.24
28	46.11	18.81
29	46.03	19.14
30	45.87	19.34
31	45.61	19.48
32	45.31	19.51
33	41.54	18.97
34	41.36	19.46
35	24.63	13.38
36	25.21	11.78
37	17.40	10.15
38	17.40	11.85

AREA =	891.55 M2	Ip =	357667.5 M4	Lx =	67.44 M	Ly =	24.29 M
Xc =	33.81 M	Ix =	26125.2 M4	Lx1=	34.21 M	Lx2=	33.23 M
Yc =	9.42 M	Iy =	331542.3 M4	Ly1=	13.11 M	Ly2=	11.18 M

STORY ID. : 2F – 1F
TOTAL NODE NO.: 30

NODE	X	Y
1	-0.40	11.85
2	-0.40	-0.35
3	16.65	-0.35
4	16.65	-1.56
5	26.23	-4.13
6	27.07	-2.74
7	28.34	-1.15
8	29.81	0.32
9	31.91	1.92
10	34.40	3.37
11	37.29	4.63
12	45.58	7.64
13	48.73	7.98
14	49.13	6.90
15	67.04	6.79
16	67.04	20.60
17	49.24	20.60
18	49.24	18.69
19	46.11	18.24
20	46.11	18.81
21	46.03	19.14
22	45.87	19.34
23	45.61	19.48
24	45.31	19.51
25	41.54	18.97
26	41.36	19.46
27	24.63	13.38
28	25.21	11.78
29	17.40	10.15
30	17.40	11.85

AREA =	897.49 M2	Ip =	358221.7 M4	Lx =	67.44 M	Ly =	24.72 M
Xc =	33.74 M	Ix =	26909.6 M4	Lx1=	34.14 M	Lx2=	33.30 M
Yc =	9.33 M	Iy =	331312.1 M4	Ly1=	13.46 M	Ly2=	11.26 M

建築物質量特性

STORY	AREA	TRANSLATIONAL MASS	MMI	Xc	Yc
PF	765.1	99.80	42632.2	32.86	10.14
4F	855.6	105.31	42439.5	33.99	9.81
3F	891.5	108.88	43679.1	33.81	9.42
2F	897.5	110.92	44271.8	33.74	9.33
1F	897.5	0.00	0.0	33.74	9.33

十一、模態分析

A 棟

STRUCTURAL TIME PERIODS AND FREQUENCIES

MODE NUMBER	PERIOD (TIME)	FREQUENCY (CYCLES/UNIT TIME)	CIRCULAR/FREQ (RADIAN/UNIT TIME)
1	0.49924	2.00305	12.58555
2	0.32000	3.12497	19.63476
3	0.24051	4.15780	26.12420
4	0.16683	5.99419	37.66261
5	0.12738	7.85040	49.32553
6	0.08771	11.40102	71.63473
7	0.07386	13.53939	85.07048
8	0.05333	18.75218	117.82344
9	0.05129	19.49544	122.49346
10	0.04632	21.59087	135.65945
11	0.04309	23.20824	145.82169
12	0.04282	23.35431	146.73943
13	0.03703	27.00349	169.66793
14	0.03400	29.41440	184.81612
15	0.03173	31.51491	198.01405
16	0.03007	33.25065	208.91997
17	0.02740	36.49100	229.27970
18	0.02462	40.62159	255.23297

MODAL PARTICIPATION FACTORS

MODE NUMBER	X-TRANS DIRECTION	Y-TRANS DIRECTION	Z-ROTN DIRECTION
1	20.85896	-0.09071	-9.69959
2	-0.24798	-20.68091	-73.76511
3	1.34445	-4.49456	341.50752
4	8.76106	0.46242	-36.27626
5	-0.26179	8.71193	-129.45896
6	-0.10253	-6.47572	-185.04036
7	5.14412	0.04857	2.03613
8	4.12048	-0.04388	-4.17644
9	-0.19436	6.40668	-22.79852
10	-0.68247	-2.64746	-140.94723
11	-0.02296	3.72897	-102.96711
12	-1.06056	0.70283	80.97700
13	0.01222	1.90930	18.80582
14	0.04659	4.52937	18.66135
15	0.08408	-1.86614	8.37298
16	-0.14924	7.28649	-78.74620
17	-0.40090	-2.79079	-187.70015
18	12.56494	0.03688	-8.70094

MODAL DIRECTION FACTORS

MODE NUMBER	X-TRANS DIRECTION	Y-TRANS DIRECTION	Z-ROTN DIRECTION
1	99.91315	0.00959	0.07725
2	0.04512	96.79508	3.15980
3	3.00105	11.96353	85.03542
4	99.08556	0.12889	0.78555
5	0.96149	58.30605	40.73246
6	1.21664	46.35340	52.42996
7	99.93300	0.00551	0.06149
8	98.18218	0.06092	1.75691
9	0.26474	74.39126	25.34399
10	12.99512	28.04679	58.95809
11	0.24094	56.15488	43.60419
12	81.89257	4.32834	13.77909
13	0.00088	29.80406	70.19506
14	0.32678	62.88220	36.79101
15	1.90017	33.42102	64.67881
16	0.06338	84.57769	15.35893
17	0.15026	12.77013	87.07962
18	99.82697	0.00066	0.17237

EFFECTIVE MASS FACTORS

MODE NUMBER	/--X %MASS	TRANSLATION--//--Y %MASS	TRANSLATION--//----Z %MASS	ROTATION----/ %MASS
<%-SUM>				
1	60.69 < 60.7>	0.00 < 0.0>	0.04 < 0.0>	
2	0.01 < 60.7>	59.66 < 59.7>	2.14 < 2.2>	
3	0.25 < 60.9>	2.82 < 62.5>	45.86 < 48.0>	
4	10.71 < 71.7>	0.03 < 62.5>	0.52 < 48.6>	
5	0.01 < 71.7>	10.59 < 73.1>	6.59 < 55.1>	
6	0.00 < 71.7>	5.85 < 78.9>	13.46 < 68.6>	
7	3.69 < 75.4>	0.00 < 78.9>	0.00 < 68.6>	
8	2.37 < 77.7>	0.00 < 78.9>	0.01 < 68.6>	
9	0.01 < 77.7>	5.73 < 84.7>	0.20 < 68.8>	

10	0.06 < 77.8>	0.98 < 85.6>	7.81 < 76.6>
11	0.00 < 77.8>	1.94 < 87.6>	4.17 < 80.8>
12	0.16 < 78.0>	0.07 < 87.7>	2.58 < 83.4>
13	0.00 < 78.0>	0.51 < 88.2>	0.14 < 83.5>
14	0.00 < 78.0>	2.86 < 91.0>	0.14 < 83.7>
15	0.00 < 78.0>	0.49 < 91.5>	0.03 < 83.7>
16	0.00 < 78.0>	7.41 < 98.9>	2.44 < 86.1>
17	0.02 < 78.0>	1.09 <100.0>	13.85 <100.0>
18	22.02 <100.0>	0.00 <100.0>	0.03 <100.0>

B 棟

STRUCTURAL TIME PERIODS AND FREQUENCIES

MODE NUMBER	PERIOD (TIME)	FREQUENCY (CYCLES/UNIT TIME)	CIRCULAR/FREQ (RADIAN/UNIT TIME)
1	0.42902	2.33090	14.64545
2	0.26200	3.81686	23.98207
3	0.24156	4.13979	26.01108
4	0.13602	7.35174	46.19236
5	0.08132	12.29771	77.26877
6	0.07426	13.46655	84.61280
7	0.07114	14.05719	88.32392
8	0.04682	21.35996	134.20858
9	0.04589	21.79040	136.91315
10	0.04245	23.55589	148.00600
11	0.03475	28.78066	180.83423
12	0.03149	31.75151	199.50060
13	0.00000	15915819.26533	100002041.75965
14	0.00000	15916168.88702	100004238.49748
15	0.00000	16241216.91601	102046575.49737

MODAL PARTICIPATION FACTORS

MODE NUMBER	X-TRANS DIRECTION	Y-TRANS DIRECTION	Z-ROTN DIRECTION
1	18.70584	1.88018	-5.83644
2	1.87073	-18.72398	13.86391
3	0.31770	0.84576	380.82329
4	6.94917	0.61613	-7.19206
5	-0.68326	7.37930	-13.55849
6	0.15054	0.33154	147.90834
7	-4.19561	-0.30539	5.25150
8	-0.25945	3.46969	4.86068
9	2.21794	0.09910	1.40344
10	-0.00018	-0.09342	67.58435
11	-0.17431	1.72415	-1.61913
12	-0.01905	0.07380	-32.15697
13	0.00000	0.00000	0.00000
14	0.00000	0.00000	0.00000
15	0.00000	0.00000	-0.00004

MODAL DIRECTION FACTORS

MODE NUMBER	X-TRANS DIRECTION	Y-TRANS DIRECTION	Z-ROTN DIRECTION
1	98.98117	0.99558	0.02325
2	1.00733	98.85380	0.13887
3	0.03801	0.22906	99.73293
4	99.00924	0.95856	0.03220
5	0.96901	98.81216	0.21883
6	0.15205	0.21093	99.63703
7	98.86108	0.97624	0.16269
8	1.08008	98.84839	0.07153
9	98.84909	1.13127	0.01964
10	0.02038	0.02356	99.95606
11	1.02820	98.84019	0.13162
12	0.00436	0.12028	99.87536
13	0.00000	0.00000	0.00000
14	0.00000	0.00000	0.00000
15	0.00000	0.00000	0.00000

EFFECTIVE MASS FACTORS

MODE NUMBER	/--X %MASS	TRANSLATION--//--Y %MASS	TRANSLATION--//----Z %MASS	ROTATION----/ %MASS
<%-SUM>				
1	82.35 < 82.3>	0.83 < 0.8>	0.02 < 0.0>	
2	0.82 < 83.2>	82.51 < 83.3>	0.11 < 0.1>	
3	0.02 < 83.2>	0.17 < 83.5>	83.82 < 84.0>	
4	11.36 < 94.6>	0.09 < 83.6>	0.03 < 84.0>	
5	0.11 < 94.7>	12.82 < 96.4>	0.11 < 84.1>	
6	0.01 < 94.7>	0.03 < 96.4>	12.64 < 96.7>	
7	4.14 < 98.8>	0.02 < 96.5>	0.02 < 96.7>	

8	0.02	<98.8>	2.83	<99.3>	0.01	<96.8>	13	0.00	<100.0>	0.00	<100.0>	0.00	<100.0>
9	1.16	<100.0>	0.00	<99.3>	0.00	<96.8>	14	0.00	<100.0>	0.00	<100.0>	0.00	<100.0>
10	0.00	<100.0>	0.00	<99.3>	2.64	<99.4>	15	0.00	<100.0>	0.00	<100.0>	0.00	<100.0>
11	0.01	<100.0>	0.70	<100.0>	0.00	<99.4>							
12	0.00	<100.0>	0.00	<100.0>	0.60	<100.0>							

空橋 A

STRUCTURAL TIME PERIODS AND FREQUENCIES

MODE NUMBER	PERIOD (TIME)	FREQUENCY (CYCLES/UNIT TIME)	CIRCULAR/FREQ (RADIAN/UNIT TIME)
1	0.32683	3.05970	19.22467
2	0.30672	3.26029	20.48502
3	0.28337	3.52900	22.17337
4	0.07223	13.84511	86.99136
5	0.06901	14.49000	91.04335
6	0.06389	15.65230	98.34627
7	0.00000	15915722.67574	100001434.86934
8	0.00000	15915729.84768	100001479.93201
9	0.00000	15927789.08382	100077250.34733

MODAL PARTICIPATION FACTORS

MODE NUMBER	X-TRANS DIRECTION	Y-TRANS DIRECTION	Z-ROTN DIRECTION
1	3.70141	-0.05913	10.99053
2	0.09178	4.04067	-0.43659
3	1.59895	-0.09504	-25.39922
4	-1.51710	0.04509	-6.11529
5	-0.05962	-1.74553	0.07401
6	-0.90517	0.03940	10.27595
7	0.00000	0.00000	0.00000
8	0.00000	0.00000	0.00000
9	0.00000	0.00000	0.00000

MODAL DIRECTION FACTORS

MODE NUMBER	X-TRANS DIRECTION	Y-TRANS DIRECTION	Z-ROTN DIRECTION
1	84.21034	0.02140	15.76826
2	0.05180	99.92332	0.02488
3	15.73789	0.05528	84.20682
4	73.65537	0.06664	26.27798
5	0.11377	99.88246	0.00377
6	26.23082	0.05090	73.71828
7	0.00000	0.00000	0.00000
8	0.00000	0.00000	0.00000
9	0.00000	0.00000	0.00000

EFFECTIVE MASS FACTORS

MODE NUMBER	/--X %-MASS	TRANSLATION--//--Y %-SUM>	TRANSLATION--//---Z %-MASS	ROTATION---/ %-SUM>
1	70.66	<70.7>	0.02	< 0.0>
2	0.04	<70.7>	84.20	< 84.2>
3	13.19	<83.9>	0.05	< 84.3>
4	11.87	<95.8>	0.01	< 84.3>
5	0.02	<95.8>	15.71	<100.0>
6	4.23	<100.0>	0.01	<100.0>
7	0.00	<100.0>	0.00	<100.0>
8	0.00	<100.0>	0.00	<100.0>
9	0.00	<100.0>	0.00	<100.0>

十二、設計地震力計算

A 棟

***** 靜力分析之設計地震力 *****

MASS1106.OUT

Y 向 SaM/FuM = 0.461 得 [SaM/FuM]m = 0.383

地震分區 = 台中市 北屯區 地盤類別 = 第一類地盤
震區短周期與一秒週期之設計水平譜加速度係數 SSD 與 S1D
震區短周期與一秒週期之設計最大考量水平譜加速度係數 SSM 與 S1M
由表 2-1 得 SSD = 0.80 SSM = 1.00
S1D = 0.45 S1M = 0.55

近車籠埔斷層 距離約 2.6 Km
近斷層區域 由表 2-3 得
設計地震 SSD= 0.948 S1D= 0.602
最大考量地震 SSM= 1.218 S1M= 0.806

工址短週期與一秒週期之設計水平譜加速度係數 SDS 與 SD1
工址短週期與一秒週期之最大考量水平譜加速度係數 SMS 與 SM1
近斷層區域 計算 Fa & Fv
由表 2-4(a)得 短週期結構之工址放大係數 Fa
由表 2-4(b)得 長週期結構之工址放大係數 Fv
SDS = SSD *Fa = 0.948* 1.000 = 0.948
SD1 = S1D *Fv = 0.602* 1.000 = 0.602
SMS = SSM *Fam = 1.218* 1.000 = 1.218
SM1 = S1M *Fvm = 0.806* 1.000 = 0.806

短週期與中、長週期的分界 T0D 與 T0M
T0D = SD1/SDS = 0.602/0.948 = 0.635
T0M = SM1/SMS = 0.806/1.218 = 0.662

用途係數 I = 1.50
建築物總重 W = 5220.0 Tf
基面至屋頂面高度 H=15.20 m
法規週期 Tcx = 0.07*(H^0.75) = 0.539 sec Tcy = 0.05*(H^0.75) = 0.385 sec
動力週期 Tdx = 0.499 sec Tdy = 0.320 sec
週期上限係數 Cu = 1.40
基本振動週期採用 Tx = Min(Cu*Tcx ,Tdx) = 0.499 sec
Ty = Min(Cu*Tcy ,Tdy) = 0.320 sec

工址設計水平譜加速度係數 SaD
工址最大水平譜加速度係數 SaM
表 2-6(a)
SaD = SDS/(0.4+3*T/T0D); T <= 0.2*T0D (較短週期)
SaD = SDS ; 0.2*T0D < T <= T0D (短週期)
SaD = SD1/T ; T0D < T <= 2.5*T0D (中週期) **台北盆地 SaD =
SDS*TOD/T
SaD = 0.4*SDS ; 2.5*T0D < T (長週期)
表 2-6(b)
SaM = SMS/(0.4+3*T/T0M); T <= 0.2*T0M (較短週期)
SaM = SMS ; 0.2*T0M < T <= T0M (短週期)
SaM = SM1/T ; T0M < T <= 2.5*T0M (中週期) **台北盆地 SaD =
SMS*TOM/T
SaM = 0.4*SMS ; 2.5*T0M < T (長週期)

本工程 T0D = 0.635 SDS = 0.948 SD1 = 0.602
TOM = 0.662 SMS = 1.218 SM1 = 0.806
X 向 Tx = 0.499 得 SaD = 0.948 SaM = 1.218
Y 向 Ty = 0.320 得 SaD = 0.948 SaM = 1.218

起始降伏地震力放大係數 $\alpha_y = 1.0$ (RC,USD METHOD)
X 向 韌性容量 Rx= 4.0 容許韌性容量 Rax= 1+(R-1)/1.5 = 3.00
Y 向 Ry= 4.0 Ray= 1+(R-1)/1.5 = 3.00

結構系統地震力折減係數 Fu
式(2-15)
Fu = Ra ; T0D<= T
Fu = SQR(2Ra-1)+(Ra-SQR(2Ra-1)*(T-0.6*T0D)/(0.4*T0D)); 0.6*T0D<= T <=T0D
Fu = SQR(2Ra-1) ; 0.2*T0D<= T <=0.6*T0D
Fu = SQR(2Ra-1)+(SQR(2Ra-1-1)*(T-0.2*T0D)/(0.2*T0D); T <=0.2*T0D

X 向 Tx = 0.499 T0D = 0.635 Ra= 3.00 得 Fu = 2.592
TOM = 0.662 R = 4.00 得 Fum= 3.169
Y 向 Ty = 0.320 T0D = 0.635 Ra= 3.00 得 Fu = 2.236
TOM = 0.662 R = 4.00 得 Fum= 2.646

SaD/Fu 依(2-2)式修正為[SaD/Fu]m
式(2-2)
[SaD/Fu]m = SaD/Fu ; SaD/Fu <= 0.3
[SaD/Fu]m = 0.52(SaD/Fu)+0.144 ; 0.3 < SaD/Fu < 0.8
[SaD/Fu]m = 0.70(SaD/Fu) ; 0.8 <= SaD/Fu
X 向 SaD/Fu = 0.366 得 [SaD/Fu]m = 0.334
Y 向 SaD/Fu = 0.424 得 [SaD/Fu]m = 0.365

SaM/FuM 依(2-16d)式修正為[SaM/FuM]m
式(2-16d)
[SaM/FuM]m = SaM/FuM ; SaD/Fu <= 0.3
[SaM/FuM]m = 0.52(SaM/FuM)+0.144 ; 0.3 < SaD/Fu < 0.8
[SaM/FuM]m = 0.70(SaM/FuM) ; 0.8 <= SaD/Fu
X 向 SaM/FuM = 0.385 得 [SaM/FuM]m = 0.344

X 方向地震力
最小設計水平總橫力 V ;式(2-3)
 $V = I/(1.4*\alpha_y)*(SaD/Fu)m * W$
 $= 1.50 / (1.4* 1.0) * 0.334 * W = 0.3581 * W$
避免中小度地震降伏之設計地震力 V* ;式(2-16a)
 $V* = IFu/(4.2\alpha_y)*(SaD/Fu)m * W$
 $= 1.50 * 2.592 / (4.2* 1.0) * 0.334 * W = 0.2857 * W$
避免最大考量地震崩塌之設計地震； VM ;式(2-16c)
 $VM = I/(1.4\alpha_y)*(SaM/FuM)m * W$
 $= 1.50 / (1.4* 1.0) * 0.344 * W = 0.3685 * W$

X 方向最小設計水平總橫力取 (2-3),(2-16a),(2-16c) 之大者
 $V_e = \max(0.3581; 0.2857; 0.3685) * W = 0.3685 * 5220.0 = 1923.69 \text{ t}$

Y 方向地震力
最小設計水平總橫力 V ;式(2-3)
 $V = I/(1.4*\alpha_y)*(SaD/Fu)m * W$
 $= 1.50 / (1.4* 1.0) * 0.365 * W = 0.3906 * W$
避免中小度地震降伏之設計地震力 V* ;式(2-16a)
 $V* = IFu/(4.2\alpha_y)*(SaD/Fu)m * W$
 $= 1.50 * 2.236 / (4.2* 1.0) * 0.365 * W = 0.2636 * W$
避免最大考量地震崩塌之設計地震； VM ;式(2-16c)
 $VM = I/(1.4\alpha_y)*(SaM/FuM)m * W$
 $= 1.50 / (1.4* 1.0) * 0.383 * W = 0.4109 * W$

Y 方向最小設計水平總橫力取 (2-3),(2-16a),(2-16c) 之大者
 $V_e = \max(0.3906; 0.2636; 0.4109) * W = 0.4109 * 5220.0 = 2144.67 \text{ t}$

X 向地震力之豎向分配

屋突物總重 Wp = 251.0 T
屋突總剪力 VP = (VR/(WR+WP) , 0.3*SDS*I)max * WP
= (0.600 , 0.427)max * 251.00 = 150.51 T

基本振動週期 Tx = 0.499 < 0.7 sec
構造物頂層外加之集中橫力 Ftx = 0

	STORY	STORY	BASE	WEIGHT	Ft	Fi	V
OVERTURNING	HEIGHT	HEIGHT					
MOMENT							
PF	2.00	17.20	251.0		150.51	150.51	301.0
R1F	3.80	15.20	1129.0		677.01	827.52	3445.6
R1F-PF	3.80	15.20	1380.0	0.00	827.52	827.52	3445.6
4F	3.80	11.40	901.0		405.22	1232.74	8130.0
3F	3.80	7.60	1670.0		500.71	1733.45	14717.1
2F	3.80	3.80	1269.0		190.24	1923.69	22027.2
1F	3.00	0.00	1806.0		330.06	2253.75	28788.4
B1F		-3.00	0.0		0.00	2253.75	

Y 向地震力之豎向分配

屋突物總重 Wp = 251.0 T
屋突總剪力 VP = (VR/(WR+WP) , 0.3*SDS*I)max * WP
= (0.669 , 0.427)max * 251.00 = 167.80 T

基本振動週期 Ty = 0.320 < 0.7 sec
構造物頂層外加之集中橫力 Fty = 0

	STORY	STORY	BASE	WEIGHT	Ft	Fi	V
OVERTURNING	HEIGHT	HEIGHT					
MOMENT							
PF	2.00	17.20	251.0		167.80	167.80	335.6
R1F	3.80	15.20	1129.0		754.78	922.58	3841.4
R1F-PF	3.80	15.20	1380.0	0.00	922.58	922.58	3841.4
4F	3.80	11.40	901.0		451.76	1374.35	9063.9
3F	3.80	7.60	1670.0		558.23	1932.58	16407.7
2F	3.80	3.80	1269.0		212.09	2144.67	24557.5
1F	3.00	0.00	1806.0		330.06	2474.74	31981.7
B1F		-3.00	0.0		0.00	2474.74	

Z 向 垂直地震力

Z 向 韌性容量 R = 3 容許韌性容量 Ra = 1+(R-1)/1.5 = 2.333

梁版系統振動週期

= 1.25 * 2.236 / (4.2 * 1.0) * 0.365 * W = 0.2196 * W
避免最大考量地震崩塌之設計地震： VM ;式(2-16c)
VM = I/(1.4αy)*(SaM/FuM)m * W
= 1.25 / (1.4 * 1.0) * 0.383 * W = 0.3424 * W
Y 方向最小設計水平總橫力取 (2-3),(2-16a),(2-16c) 之大者
Ve = max(0.3255; 0.2196; 0.3424) * W = 0.3424 * 4164.0 = 1425.67 t

X 向地震力之豎向分配

基本振動週期 Tx = 0.429 < 0.7 sec
構造物頂層外加之集中橫力 Ftx = 0

STORY	STORY	BASE	WEIGHT	Ft	Fi	V	
OVERTURNING	HEIGHT	HEIGHT					
MOMENT							
PF	3.80	15.20	978.0	0.00	525.41	525.41	1996.6
4F	3.80	11.40	1032.0		415.82	941.23	5573.3
3F	3.80	7.60	1067.0		286.61	1227.85	10239.1
2F	3.80	3.80	1087.0		145.99	1373.84	15459.7
1F		0.00	0.0		0.00	1373.84	

Y 向地震力之豎向分配

基本振動週期 Ty = 0.262 < 0.7 sec
構造物頂層外加之集中橫力 Fty = 0

STORY	STORY	BASE	WEIGHT	Ft	Fi	V	
OVERTURNING	HEIGHT	HEIGHT					
MOMENT							
PF	3.80	15.20	978.0	0.00	545.24	545.24	2071.9
4F	3.80	11.40	1032.0		431.51	976.74	5783.5
3F	3.80	7.60	1067.0		297.43	1274.17	10625.4
2F	3.80	3.80	1087.0		151.50	1425.67	16042.9
1F		0.00	0.0		0.00	1425.67	

空橋 A

***** 靜力分析之設計地震力 ***** MASS1106.OUT

地震分區 = 台中市 北屯區 地盤類別 = 第一類地盤
震區短週期與一秒週期之設計水平譜加速度係數 SSD 與 S1D
震區短週期與一秒週期之設計最大考量水平譜加速度係數 SSM 與 S1M
由表 2-1 得 SSD = 0.80 SSM = 1.00
S1D = 0.45 S1M = 0.55

近車籠埔斷層 距離約 2.6 Km
近斷層區域 由表 2-3 得
設計地震 SSD= 0.948 S1D= 0.602
最大考量地震 SSM= 1.218 S1M= 0.806

工址短週期與一秒週期之設計水平譜加速度係數 SDS 與 SD1
工址短週期與一秒週期之最大考量水平譜加速度係數 SMS 與 SM1
近斷層區域 計算 Fa & Fv
由表 2-4(a)得 短週期結構之工址放大係數 Fa
由表 2-4(b)得 長週期結構之工址放大係數 Fv
SDS = SSD * Fa = 0.948 * 1.000 = 0.948
SD1 = S1D * Fv = 0.602 * 1.000 = 0.602
SMS = SSM * Fam = 1.218 * 1.000 = 1.218
SM1 = S1M * Fvm = 0.806 * 1.000 = 0.806

短週期與中、長週期的分界 T0D 與 T0M
T0D = SD1/SDS = 0.602/0.948 = 0.635
T0M = SM1/SMS = 0.806/1.218 = 0.662

用途係數 I = 1.25
建築物總重 W = 190.0 TF
基面至屋頂面高度 H = 7.60 m
法規週期 Tcx = 0.07*(H^0.75) = 0.320 sec Tcy = 0.07*(H^0.75) = 0.320 sec
動力週期 Tdx = 0.327 sec Tdy = 0.307 sec
週期上限係數 Cu = 1.40
基本振動週期採用 Tx = Min(Cu*Tcx , Tdx) = 0.327 sec
Ty = Min(Cu*Tcy , Tdy) = 0.307 sec

工址設計水平譜加速度係數 SaD
工址最大水平譜加速度係數 SaM
表 2-6(a)
SaD = SDS(0.4+3*T/T0D); T <= 0.2*T0D (較短週期)
SaD = SDS ; 0.2*T0D < T <= T0D (短週期)
SaD = SD1/T ; T0D < T <= 2.5*T0D (中週期) **台北盆地 SaD =
SDS*TOD/T
SaD = 0.4*SDS ; 2.5*T0D < T (長週期)
表 2-6(b)
SaM = SMS(0.4+3*T/T0M); T <= 0.2*T0M (較短週期)

Z 向 垂直地震力

Z 向 韌性容量 R = 3 容許韌性容量 Ra = 1+(R-1)/1.5 = 2.333

梁版系統振動週期
假設 0.2xToD ≤ Tv ≤ 0.6xToD 由(2-15) 得 Fuv = √(2Ra-1) = 1.915
假設 0.2xToM ≤ Tv ≤ 0.6xToM 由(2-15) 得 Fumv = √(2R-1) = 2.236

近斷層區域: SaD,V = 2/3 * SaD = 2/3 * SDS = 0.632
SaM,V = 2/3 * SaM = 2/3 * SMS = 0.812

SaD,v/Fuv 依(2-11b)式修正為[SaD,v/Fuv]m
[SaD,v/Fuv]m = SaD,v/Fuv ; SaD,v/Fuv <= 0.2
[SaD,v/Fuv]m = 0.52(SaD,v/Fuv)+0.096 ; 0.2 < SaD,v/Fuv < 0.53
[SaD,v/Fuv]m = 0.70(SaD,v/Fuv) ; 0.53<= SaD,v/Fuv

SaD,v/Fuv = 0.330 得 [SaD,v/Fuv]m = 0.268
SaM,v/Fumv = 0.363 得 [SaM,v/Fumv]m = 0.285

梁版系統之垂直地震力 Kzs = I / (1.4 * αy) * {[SaD,v/Fuv]m,[SaM,v/Fumv]m}max
= 1.25/(1.4* 1.0) * 0.285 = 0.254

柱之垂直地震力 Kzc = (0.4 * SMS * I / αy) * 1/2
= (0.4 * 1.218 * 1.25/1.0) * 1/2 = 0.305

假設 柱與梁版系統之重量比 Wc : Ws = 1 : 3

整體垂直地震力 Vz = (3 * Kzs + 1 * Kzc) / 4 * WT = Kz * WT
= 0.2669 * 4164.0 = 1111.5 T

STORY	STORY	BASE	WEIGHT	(Fz)i	Fz
HEIGHT	HEIGHT				
PF	3.80	15.20	978.0	261.1	261.1
4F	3.80	11.40	1032.0	275.5	536.5
3F	3.80	7.60	1067.0	284.8	821.3
2F	3.80	3.80	1087.0	290.1	1111.5
1F		0.00	0.0	0.0	1111.5

SaM = SMS ; 0.2*T0M < T <= T0M (短週期)
SaM = SM1/T ; T0M < T <= 2.5*T0M (中週期) **台北盆地 SaD =
SMS*TOM/T
SaM = 0.4*SMS ; 2.5*T0M < T (長週期)

本工程 T0D = 0.635 SDS = 0.948 SD1 = 0.602
T0M = 0.662 SMS = 1.218 SM1 = 0.806
X 向 Tx = 0.327 得 SaD = 0.948 SaM = 1.218
Y 向 Ty = 0.307 得 SaD = 0.948 SaM = 1.218

起始降伏地震力放大係數 αy = 1.0 (STEEL ,LFRD METHOD)
X 向 韌性容量 Rx = 4.0 容許韌性容量 Rax = 1+(R-1)/1.5 = 3.00
Y 向 Ry = 4.0 Ray = 1+(R-1)/1.5 = 3.00

結構系統地震力折減係數 Fu
式(2-15)
Fu = Ra ; T0D <= T
Fu = SQR(2Ra-1)+(Ra-SQR(2Ra-1))*(T-0.6*T0D)/(0.4*T0D) ; 0.6*T0D <= T <= T0D
Fu = SQR(2Ra-1) ; 0.2*T0D <= T <= 0.6*T0D
Fu = SQR(2Ra-1)+(SQR(2Ra-1)-1)*(T-0.2*T0D)/(0.2*T0D); T <= 0.2*T0D

X 向 Tx = 0.327 T0D = 0.635 Ra = 3.00 得 Fu = 2.236
T0M = 0.662 R = 4.00 得 Fum = 2.646
Y 向 Ty = 0.307 T0D = 0.635 Ra = 3.00 得 Fu = 2.236
T0M = 0.662 R = 4.00 得 Fum = 2.646

SaD/Fu 依(2-2)式修正為[SaD/Fu]m
式(2-2)
[SaD/Fu]m = SaD/Fu ; SaD/Fu <= 0.3
[SaD/Fu]m = 0.52(SaD/Fu)+0.144 ; 0.3 < SaD/Fu < 0.8
[SaD/Fu]m = 0.70(SaD/Fu) ; 0.8 <= SaD/Fu
X 向 SaD/Fu = 0.424 得 [SaD/Fu]m = 0.365
Y 向 SaD/Fu = 0.424 得 [SaD/Fu]m = 0.365

SaM/FuM 依(2-16d)式修正為[SaM/FuM]m
式(2-16d)
[SaM/FuM]m = SaM/FuM ; SaD/Fu <= 0.3
[SaM/FuM]m = 0.52(SaM/FuM)+0.144 ; 0.3 < SaD/Fu < 0.8
[SaM/FuM]m = 0.70(SaM/FuM) ; 0.8 <= SaD/Fu
X 向 SaM/FuM = 0.461 得 [SaM/FuM]m = 0.383
Y 向 SaM/FuM = 0.461 得 [SaM/FuM]m = 0.383

X 方向地震力
最小設計水平總橫力 V ;式(2-3)
V = I/(1.4*αy)*(SaD/Fu)m * W
= 1.25 / (1.4 * 1.0) * 0.365 * W = 0.3255 * W
避免中小度地震降伏之設計地震力 V* ;式(2-16a)

$V^* = IF_u / (4.2\alpha_y) * (S_a D / F_u) m * W$
 $= 1.25 * 2.236 / (4.2 * 1.0) * 0.365 * W = 0.2196 * W$
 避免最大考量地震崩塌之設計地震： VM ;式(2-16c)
 $VM = 1 / (1.4\alpha_y) * (S_a M / F_u M) m * W$
 $= 1.25 / (1.4 * 1.0) * 0.383 * W = 0.3424 * W$

 X 方向最小設計水平總橫力取 (2-3),(2-16a),(2-16c) 之大者
 $V_e = \max(0.3255; 0.2196; 0.3424) * W = 0.3424 * 190.0 = 65.05 \text{ t}$

Y 方向地震力
 最小設計水平總橫力 V ;式(2-3)
 $V = 1 / (1.4\alpha_y) * (S_a D / F_u) m * W$
 $= 1.25 / (1.4 * 1.0) * 0.365 * W = 0.3255 * W$
 避免中小度地震降伏之設計地震： V* ;式(2-16a)
 $V^* = IF_u / (4.2\alpha_y) * (S_a D / F_u) m * W$
 $= 1.25 * 2.236 / (4.2 * 1.0) * 0.365 * W = 0.2196 * W$
 避免最大考量地震崩塌之設計地震： VM ;式(2-16c)
 $VM = 1 / (1.4\alpha_y) * (S_a M / F_u M) m * W$
 $= 1.25 / (1.4 * 1.0) * 0.383 * W = 0.3424 * W$

Y 方向最小設計水平總橫力取 (2-3),(2-16a),(2-16c) 之大者
 $V_e = \max(0.3255; 0.2196; 0.3424) * W = 0.3424 * 190.0 = 65.05 \text{ t}$

X 向地震力之豎向分配

基本振動週期 $T_x = 0.327 < 0.7 \text{ sec}$
 構造物頂層外加之集中橫力 $F_{tx} = 0$

	STORY	STORY	BASE	WEIGHT	Ft	Fi	V	
OVERTURNING								
	HEIGHT	HEIGHT						
MOMENT								
	3F	3.80	7.60	93.0	0.00	42.76	42.76	162.5
	2F	3.80	3.80	97.0		22.30	65.05	409.7

	1F		0.00	0.0		0.00	65.05	

Y 向地震力之豎向分配

基本振動週期 $T_y = 0.307 < 0.7 \text{ sec}$
 構造物頂層外加之集中橫力 $F_{ty} = 0$

	STORY	STORY	BASE	WEIGHT	Ft	Fi	V
OVERTURNING							
	HEIGHT	HEIGHT					
MOMENT							
	3F	3.80	7.60	93.0	0.00	42.76	42.76
	2F	3.80	3.80	97.0		22.30	65.05
	1F		0.00	0.0		0.00	65.05

OVERTURNING							
MOMENT	HEIGHT	HEIGHT					
3F	3.80	7.60	93.0	0.00	42.76	42.76	162.5
2F	3.80	3.80	97.0		22.30	65.05	409.7
1F		0.00	0.0		0.00	65.05	

Z 向 垂直地震力

Z 向 韌性容量 $R = 3$ 容許韌性容量 $R_a = 1 + (R - 1) / 1.5 = 2.333$

梁版系統振動週期
 假設 $0.2xT_{oD} \leq T_v \leq 0.6xT_{oD}$ 由(2-15) 得 $F_{uv} = \sqrt{(2R_a - 1)} = 1.915$
 假設 $0.2xT_{oM} \leq T_v \leq 0.6xT_{oM}$ 由(2-15) 得 $F_{umv} = \sqrt{(2R - 1)} = 2.236$

近斷層區域：
 $S_a D, V = 2/3 * S_a D = 2/3 * S_{DS} = 0.632$
 $S_a M, V = 2/3 * S_a M = 2/3 * S_{MS} = 0.812$

$S_a D, v / F_{uv}$ 依(2-11b)式修正為 $[S_a D, v / F_{uv}]_m$
 $[S_a D, v / F_{uv}]_m = S_a D, v / F_{uv}$; $S_a D, v / F_{uv} \leq 0.2$
 $[S_a D, v / F_{uv}]_m = 0.52(S_a D, v / F_{uv}) + 0.096$; $0.2 < S_a D, v / F_{uv} < 0.53$
 $[S_a D, v / F_{uv}]_m = 0.70(S_a D, v / F_{uv})$; $0.53 \leq S_a D, v / F_{uv}$

$S_a D, v / F_{uv} = 0.330$ 得 $[S_a D, v / F_{uv}]_m = 0.268$
 $S_a M, v / F_{umv} = 0.363$ 得 $[S_a M, v / F_{umv}]_m = 0.285$

梁版系統之垂直地震力 $K_{zs} = I / (1.4 * \alpha_y) * \{[S_a D, v / F_{uv}]_m, [S_a M, v / F_{umv}]_m\} \max$
 $= 1.25 / (1.4 * 1.0) * 0.285 = 0.254$

柱之垂直地震力 $K_{zc} = (0.4 * S_{MS} * I / \alpha_y) * 1/2$
 $= (0.4 * 1.218 * 1.25 / 1.0) * 1/2 = 0.305$

假設 柱與梁版系統之重量比 $W_c : W_s = 1 : 3$

整體垂直地震力 $V_z = (3 * K_{zs} + 1 * K_{zc}) / 4 * W_T = K_z * W_T$
 $= 0.2669 * 190.0 = 50.7 \text{ T}$

	STORY	STORY	BASE	WEIGHT	(Fz)i	Fz
	HEIGHT	HEIGHT				
	3F	3.80	7.60	93.0	24.8	24.8
	2F	3.80	3.80	97.0	25.9	50.7
	1F		0.00	0.0	0.0	50.7

十三、層間變位角檢核、碰撞距離計算及扭矩放大係數檢核

A 棟

***** 靜力分析求層間側向相對位移之地震力 *****

基本振動週期 Tx = 0.499 sec Ty = 0.320 sec
工址設計水平譜加速度係數 SaDx = 0.948 SaDy = 0.948
結構系統地震力折減係數 Fux = 2.592 Fuy = 2.236

X 方向地震力 Vx' = 1 * Fu / 4.2 * (SaD/Fu)m * W
 = 1.0 * 2.592 /4.2 * 0.334 * W = 0.2063 * 5220.00
 = 1076.82 t
Y 方向地震力 Vy' = 1 * Fu / 4.2 * (SaD/Fu)m * W
 = 1.0 * 2.236 /4.2 * 0.365 * W = 0.1941 * 5220.00
 = 1013.13 t

Sx = Vx' /Vx = 1076.82 / 1923.69 = 0.560
Sy = Vy' /Vy = 1013.13 / 2144.67 = 0.472

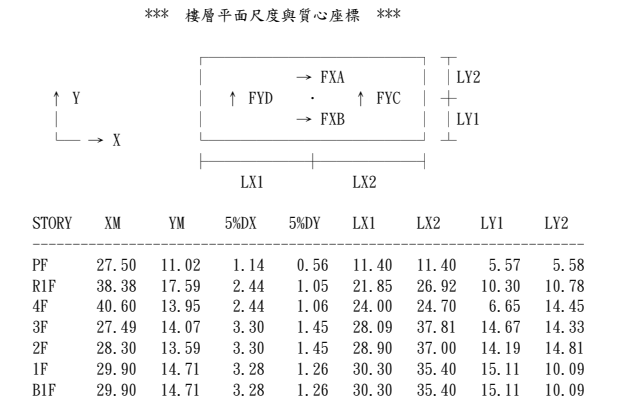
***** 靜力分析地震力側向變位及層間變位角 *****

STORY	Hi(M)	dXA	ΔdXA	ΔdXA/Hi	ΔdXA/Hi*Sx	dXB	ΔdXB	ΔdXB/Hi	ΔdXB/Hi*Sx
R1F	3.80	4.03	0.89	2.342	1.312	4.00	0.86	2.263	1.267
4F	3.80	3.14	1.14	3.000	1.680	3.14	1.14	3.000	1.680
3F	3.80	2.00	1.15	3.026	1.695	2.00	1.15	3.026	1.695
2F	3.80	0.85	0.81	2.132	1.194	0.85	0.81	2.132	1.194
1F		0.04				0.04			

X 向 最大層間變位角 = 1.695 /1000 < 5 /1000 OK
X 向 最大變位 Δx = 4.03 cm
X 向 碰撞距離 =(0.6*1.4*αy*Ra)*Δx =(0.6*1.4*1.0*3.00)* 4.03 = 10.16 CM

STORY	Hi(M)	dYC	ΔdYC	ΔdYC/Hi	ΔdYC/Hi*Sy	dYD	ΔdYD	ΔdYD/Hi	ΔdYD/Hi*Sy
R1F	3.80	1.89	0.39	1.026	0.484	1.82	0.42	1.105	0.522
4F	3.80	1.50	0.68	1.789	0.845	1.40	0.56	1.474	0.696
3F	3.80	0.82	0.40	1.053	0.497	0.84	0.41	1.079	0.509
2F	3.80	0.42	0.34	0.895	0.422	0.43	0.35	0.921	0.435
1F		0.08				0.08			

Y 向 最大層間變位角 = 0.845 /1000 < 5 /1000 OK
Y 向 最大變位 Δy = 1.89 cm
Y 向 碰撞距離 =(0.6*1.4*αy*Ra)*Δy =(0.6*1.4*1.0*3.00)* 1.89 = 4.76 CM



*** 計算扭矩放大係數 AXA ***

AXA = (δ max / 1.2 δ avg)2

STORY	δ xm	θ xm	δ x1	δ x2	δ avg	AXA	USE AXA
PF	0.04230	- .00010	0.04176	0.04284	0.04230	0.71244	1.00000
R1F	0.04030	- .00009	0.03942	0.04123	0.04032	0.72599	1.00000
4F	0.03140	- .00006	0.03101	0.03224	0.03163	0.72177	1.00000
3F	0.02000	- .00003	0.01954	0.02045	0.01999	0.72619	1.00000
2F	0.00850	- .00001	0.00829	0.00872	0.00850	0.72984	1.00000

*** 計算扭矩放大係數 AXB ***

AXB = (δ max / 1.2 δ avg)2

STORY	δ xm	θ xm	δ x1	δ x2	δ avg	AXB	USE AXB
PF	0.04250	- .00001	0.04244	0.04256	0.04250	0.69644	1.00000

R1F	0.04000	- .00001	0.03990	0.04010	0.04000	0.69791	1.00000
4F	0.03140	- .00000	0.03138	0.03145	0.03141	0.69605	1.00000
3F	0.02000	- .00000	0.01999	0.02001	0.02000	0.69517	1.00000
2F	0.00850	0.00000	0.00851	0.00849	0.00850	0.69555	1.00000

*** 計算扭矩放大係數 AYC ***

AYC = (δ max / 1.2 δ avg)2

STORY	δ ym	θ ym	δ y1	δ y2	δ avg	AYC	USE AYC
PF	0.01800	0.00023	0.01532	0.02068	0.01800	0.91624	1.00000
R1F	0.01890	0.00022	0.01410	0.02481	0.01946	1.12909	1.12909
4F	0.01500	0.00018	0.01058	0.01955	0.01506	1.16953	1.16953
3F	0.00820	0.00014	0.00422	0.01355	0.00889	1.61488	1.61488
2F	0.00420	0.00007	0.00228	0.00666	0.00447	1.54215	1.54215

*** 計算扭矩放大係數 AYD ***

AYD = (δ max / 1.2 δ avg)2

STORY	δ ym	θ ym	δ y1	δ y2	δ avg	AYD	USE AYD
PF	0.01960	0.00001	0.01943	0.01977	0.01960	0.70643	1.00000
R1F	0.01820	0.00002	0.01766	0.01886	0.01826	0.74093	1.00000
4F	0.01400	0.00004	0.01294	0.01509	0.01402	0.80478	1.00000
3F	0.00840	0.00006	0.00660	0.01082	0.00871	1.07112	1.07112
2F	0.00430	0.00003	0.00350	0.00532	0.00441	1.01135	1.01135

B棟

***** 靜力分析求層間側向相對位移之地震力 *****

基本振動週期 Tx = 0.429 sec Ty = 0.262 sec

工址設計水平譜加速度係數 SaDx = 0.948 SaDy = 0.948

結構系統地震力折減係數 Fux = 2.381 Fuy = 2.236

X 方向地震力 Vx' = I * Fu / 4.2 * (SaD/Fu)m * W
= 1.0 * 2.381 /4.2 * 0.351 * W = 0.1990 * 4164.00
= 828.83 t

Y 方向地震力 Vy' = I * Fu / 4.2 * (SaD/Fu)m * W
= 1.0 * 2.236 /4.2 * 0.365 * W = 0.1941 * 4164.00
= 808.17 t

Sx = Vx' /Vx = 828.83 / 1373.84 = 0.603
Sy = Vy' /Vy = 808.17 / 1425.67 = 0.567

***** 靜力分析地震力側向變位及層間變位角 *****

STORY	Hi (M)	dXA	ΔdXA	ΔdXA/Hi	ΔdXA/Hi*Sx	dXB	ΔdXB	ΔdXB/Hi	ΔdXB/Hi*Sx
PF	3.80	2.35	0.44	1.158	0.698	2.35	0.45	1.184	0.714
4F	3.80	1.91	0.63	1.658	1.000	1.90	0.62	1.632	0.984
3F	3.80	1.28	0.73	1.921	1.158	1.28	0.73	1.921	1.158
2F	3.80	0.55	0.55	1.447	0.873	0.55	0.55	1.447	0.873
1F		0.00				0.00			

X 向 最大層間變位角 = 1.158 /1000 < 5 /1000 OK

X 向 最大變位 Δx = 2.35 cm

X 向 碰撞距離 =(0.6*1.4*αy*Ra)*Δx =(0.6*1.4*1.0*3.00)* 2.35 = 5.92 CM

STORY	Hi (M)	dYc	ΔdYc	ΔdYc/Hi	ΔdYc/Hi*Sy	dYD	ΔdYD	ΔdYD/Hi	ΔdYD/Hi*Sy
PF	3.80	0.94	0.19	0.500	0.283	0.94	0.20	0.526	0.298
4F	3.80	0.75	0.25	0.658	0.373	0.74	0.24	0.632	0.358
3F	3.80	0.50	0.27	0.711	0.403	0.50	0.27	0.711	0.403
2F	3.80	0.23	0.23	0.605	0.343	0.23	0.23	0.605	0.343
1F		0.00				0.00			

Y 向 最大層間變位角 = 0.403 /1000 < 5 /1000 OK

Y 向 最大變位 Δy = 0.94 cm

Y 向 碰撞距離 =(0.6*1.4*αy*Ra)*Δy =(0.6*1.4*1.0*3.00)* 0.94 = 2.37 CM

*** 樓層平面尺度與質心座標 ***

↑ Y

→ X

→ FXA

↑ FyD

→ FyC

→ FxB

LY2

+

LY1

LX1

LX2

STORY	xM	yM	5%Dx	5%Dy	LX1	LX2	LY1	LY2
PF	32.86	10.14	3.37	1.05	33.26	34.18	10.49	10.45
4F	33.99	9.81	3.37	1.05	34.39	33.05	10.16	10.79
3F	33.81	9.42	3.37	1.21	34.21	33.23	13.11	11.18
2F	33.74	9.33	3.37	1.24	34.14	33.30	13.46	11.26
1F	33.74	9.33	3.37	1.24	34.14	33.30	13.46	11.26

*** 計算扭矩放大係數 AXA ***

AXA = (δ max / 1.2 δ avg)2

STORY	δ xm	θ xm	δ x1	δ x2	δ avg	AXA	USE AXA
PF	0.02350	- .00003	0.02317	0.02383	0.02350	0.71390	1.00000
4F	0.01910	- .00003	0.01884	0.01937	0.01911	0.71394	1.00000
3F	0.01280	- .00002	0.01257	0.01299	0.01278	0.71761	1.00000
2F	0.00550	- .00001	0.00539	0.00559	0.00549	0.72050	1.00000

*** 計算扭矩放大係數 AXB ***

AXB = (δ max / 1.2 δ avg)2

STORY	δ xm	θ xm	δ x1	δ x2	δ avg	AXB	USE AXB
PF	0.02350	0.00001	0.02358	0.02342	0.02350	0.69935	1.00000
4F	0.01900	0.00001	0.01906	0.01894	0.01900	0.69901	1.00000
3F	0.01280	0.00000	0.01285	0.01275	0.01280	0.69977	1.00000
2F	0.00550	0.00000	0.00553	0.00548	0.00550	0.70033	1.00000

*** 計算扭矩放大係數 AYC ***

AYC = (δ max / 1.2 δ avg)2

STORY	δ ym	θ ym	δ y1	δ y2	δ avg	AYC	USE AYC
PF	0.00940	0.00006	0.00744	0.01141	0.00943	1.01800	1.01800
4F	0.00750	0.00005	0.00586	0.00907	0.00747	1.02533	1.02533
3F	0.00500	0.00003	0.00387	0.00609	0.00498	1.03790	1.03790
2F	0.00230	0.00002	0.00176	0.00283	0.00229	1.05736	1.05736

*** 計算扭矩放大係數 AYD ***

AYD = (δ max / 1.2 δ avg)2

STORY	δ ym	θ ym	δ y1	δ y2	δ avg	AYD	USE AYD
PF	0.00940	- .00007	0.01167	0.00707	0.00937	1.07740	1.07740
4F	0.00740	- .00005	0.00926	0.00562	0.00744	1.07587	1.07587
3F	0.00500	- .00004	0.00623	0.00381	0.00502	1.07053	1.07053
2F	0.00230	- .00002	0.00286	0.00175	0.00231	1.06755	1.06755

空橋 A

***** 靜力分析求層間側向相對位移之地震力 *****

基本振動週期 Tx = 0.327 sec Ty = 0.307 sec
工址設計水平譜加速度係數 SaDx = 0.948 SaDy = 0.948
結構系統地震力折減係數 Fux = 2.236 Fuy = 2.236

X 方向地震力 Vx' = I * Fu / 4.2 * (SaD/Fu)m * W
= 1.0 * 2.236 /4.2 * 0.365 * W = 0.1941 * 190.00
= 36.88 t

Y 方向地震力 Vy' = I * Fu / 4.2 * (SaD/Fu)m * W
= 1.0 * 2.236 /4.2 * 0.365 * W = 0.1941 * 190.00
= 36.88 t

Sx = Vx' /Vx = 36.88 / 65.05 = 0.567
Sy = Vy' /Vy = 36.88 / 65.05 = 0.567

***** 靜力分析地震力側向變位及層間變位角 *****

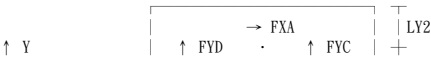
STORY	Hi (M)	dXA	ΔdXA	ΔdXA/Hi	ΔdXA/Hi*Sx	dXB	ΔdXB	ΔdXB/Hi	ΔdXB/Hi*Sx
3F	3.80	1.19	0.71	1.868	1.059	1.23	0.74	1.947	1.104
2F	3.80	0.48	0.48	1.263	0.716	0.49	0.49	1.289	0.731
1F		0.00				0.00			

X 向 最大層間變位角 = 1.104 /1000 < 5 /1000 OK
X 向 最大變位 Δx = 1.23 cm
X 向 碰撞距離 =(0.6*1.4*αy*Ra)*Δx =(0.6*1.4*1.0*3.00)* 1.23 = 3.10 CM

STORY	Hi (M)	dYC	ΔdYC	ΔdYC/Hi	ΔdYC/Hi*Sy	dYD	ΔdYD	ΔdYD/Hi	ΔdYD/Hi*Sy
3F	3.80	1.11	0.66	1.737	0.985	1.11	0.66	1.737	0.985
2F	3.80	0.45	0.45	1.184	0.671	0.45	0.45	1.184	0.671
1F		0.00				0.00			

Y 向 最大層間變位角 = 0.985 /1000 < 5 /1000 OK
Y 向 最大變位 Δy = 1.11 cm
Y 向 碰撞距離 =(0.6*1.4*αy*Ra)*Δy =(0.6*1.4*1.0*3.00)* 1.11 = 2.80 CM

*** 樓層平面尺度與質心座標 ***



STORY	XM	YM	5%Dx	5%Dy	LX1	LX2	LY1	LY2
3F	2.32	8.22	0.25	1.16	2.47	2.48	11.60	11.60
2F	2.32	8.22	0.25	1.16	2.47	2.48	11.60	11.60
1F	2.32	8.22	0.25	1.16	2.47	2.48	11.60	11.60

*** 計算扭矩放大係數 AXA ***

AXA = (δmax / 1.2 δavg)2

STORY	δxm	θxm	δx1	δx2	δavg	AXA	USE AXA
3F	0.01190	-.00008	0.01097	0.01283	0.01190	0.80720	1.00000
2F	0.00480	-.00003	0.00442	0.00518	0.00480	0.80785	1.00000

*** 計算扭矩放大係數 AXB ***

AXB = (δmax / 1.2 δavg)2

STORY	δxm	θxm	δx1	δx2	δavg	AXB	USE AXB
3F	0.01230	0.00041	0.01709	0.00751	0.01230	1.34076	1.34076
2F	0.00490	0.00017	0.00684	0.00296	0.00490	1.35391	1.35391

*** 計算扭矩放大係數 AYC ***

AYC = (δmax / 1.2 δavg)2

STORY	δym	θym	δy1	δy2	δavg	AYC	USE AYC
3F	0.01110	0.00005	0.01098	0.01122	0.01110	0.70900	1.00000
2F	0.00450	0.00002	0.00445	0.00455	0.00450	0.70900	1.00000

*** 計算扭矩放大係數 AYD ***

AYD = (δmax / 1.2 δavg)2

STORY	δym	θym	δy1	δy2	δavg	AYD	USE AYD
3F	0.01110	-.00006	0.01124	0.01096	0.01110	0.71234	1.00000
2F	0.00450	-.00002	0.00456	0.00444	0.00450	0.71233	1.00000

十四、反應譜分析之設計地表加速度及反應譜係數

A 棟

***** 動力分析求桿件應力之設計水平加速度反應譜係數 *****

X 向靜力分析之水平總橫力 $V_x = 1923.69 \text{ T}$

Y 向靜力分析之水平總橫力 $V_y = 2144.67 \text{ T}$

地盤類別 = 第一類地盤

X 向設計地震力由 VM 控制

$$X \text{ 向動力分析之調整係數 } Z_{dx} = \left[\frac{I/1.4\alpha_y/F_{umx}}{0.3380} \right] * 9.8 = 3.3123 \text{ m/sec}^2$$

X 向動力分析之總橫力 $V = 1777.82 \text{ T}$

總橫力修正係數 $\phi_x = (1923.69 / 1777.82 ; 1.0)_{\max} = 1.0820$

$$X \text{ 向總橫力調整係數 } Z_{dx1} = Z_{dx} * \phi_x = 3.3123 * 1.0820 = 3.5841 \text{ m/sec}^2$$

Y 向設計地震力由 VM 控制

$$Y \text{ 向動力分析之調整係數 } Z_{dy} = \left[\frac{I/1.4\alpha_y/F_{umy}}{0.4043} \right] * 9.8 = 3.9623 \text{ m/sec}^2$$

Y 向動力分析之總橫力 $V = 2067.95 \text{ T}$

總橫力修正係數 $\phi_y = (2144.67 / 2067.95 ; 1.0)_{\max} = 1.0371$

$$Y \text{ 向總橫力調整係數 } Z_{dy1} = Z_{dy} * \phi_y = 3.9623 * 1.0371 = 4.1093 \text{ m/sec}^2$$

質心偏移 +X 向 (JOINT A) 動力分析結果：

X 向動力分析之總橫力 $V = 1773.67 \text{ T}$

總橫力修正係數 $\phi_x = (1923.69 / 1773.67 ; 1.0)_{\max} = 1.0846$

$$X \text{ 向總橫力調整係數 } Z_{dx1} = Z_{dx} * \phi_x = 3.3123 * 1.0846 = 3.5925 \text{ m/sec}^2$$

Y 向動力分析之總橫力 $V = 2068.74 \text{ T}$

總橫力修正係數 $\phi_y = (2144.67 / 2068.74 ; 1.0)_{\max} = 1.0367$

Y 向總橫力調整係數 $Z_{dy1} = Z_{dy} * \phi_y$

$$= 3.9623 * 1.0367 = 4.1077 \text{ m/sec}^2$$

質心偏移 -X 向 (JOINT B) 動力分析結果：

X 向動力分析之總橫力 $V = 1780.73 \text{ T}$

總橫力修正係數 $\phi_x = (1923.69 / 1780.73 ; 1.0)_{\max} = 1.0803$

$$X \text{ 向總橫力調整係數 } Z_{dx1} = Z_{dx} * \phi_x = 3.3123 * 1.0803 = 3.5782 \text{ m/sec}^2$$

Y 向動力分析之總橫力 $V = 2067.19 \text{ T}$

總橫力修正係數 $\phi_y = (2144.67 / 2067.19 ; 1.0)_{\max} = 1.0375$

$$Y \text{ 向總橫力調整係數 } Z_{dy1} = Z_{dy} * \phi_y = 3.9623 * 1.0375 = 4.1108 \text{ m/sec}^2$$

質心偏移 +Y 向 (JOINT C) 動力分析結果：

X 向動力分析之總橫力 $V = 1777.43 \text{ T}$

總橫力修正係數 $\phi_x = (1923.69 / 1777.43 ; 1.0)_{\max} = 1.0823$

$$X \text{ 向總橫力調整係數 } Z_{dx1} = Z_{dx} * \phi_x = 3.3123 * 1.0823 = 3.5849 \text{ m/sec}^2$$

Y 向動力分析之總橫力 $V = 1957.95 \text{ T}$

總橫力修正係數 $\phi_y = (2144.67 / 1957.95 ; 1.0)_{\max} = 1.0954$

$$Y \text{ 向總橫力調整係數 } Z_{dy1} = Z_{dy} * \phi_y = 3.9623 * 1.0954 = 4.3401 \text{ m/sec}^2$$

質心偏移 -Y 向 (JOINT D) 動力分析結果：

X 向動力分析之總橫力 $V = 1777.87 \text{ T}$

總橫力修正係數 $\phi_x = (1923.69 / 1777.87 ; 1.0)_{\max} = 1.0820$

$$X \text{ 向總橫力調整係數 } Z_{dx1} = Z_{dx} * \phi_x = 3.3123 * 1.0820 = 3.5840 \text{ m/sec}^2$$

Y 向動力分析之總橫力 $V = 2129.67 \text{ T}$

總橫力修正係數 $\phi_y = (2144.67 / 2129.67 ; 1.0)_{\max} = 1.0070$

$$Y \text{ 向總橫力調整係數 } Z_{dy1} = Z_{dy} * \phi_y = 3.9623 * 1.0070 = 3.9902 \text{ m/sec}^2$$

***** 動力分析之設計水平加速度反應譜係數 *****

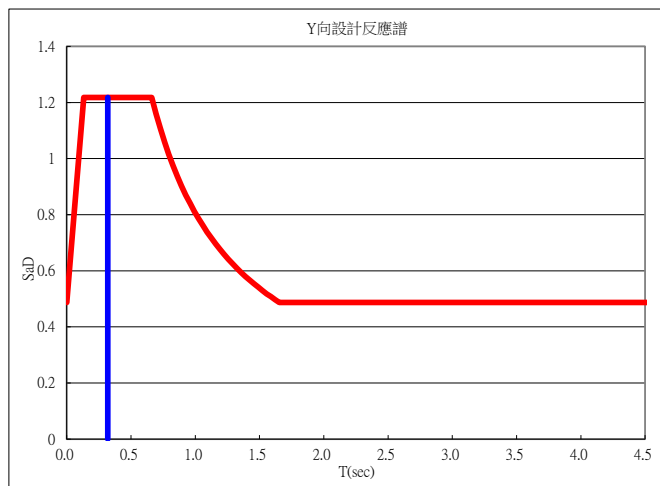
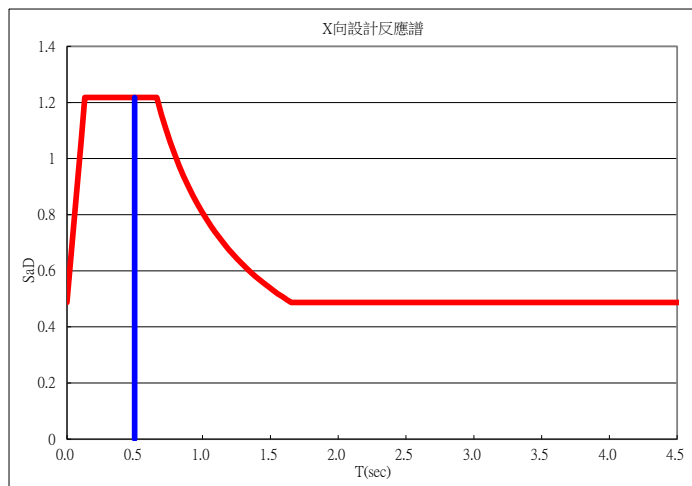
地盤類別 = 第一類地盤

X 向設計地震力由 VM 控制

T (SEC)	Samx
1 0.000	0.487
2 0.026	0.634
3 0.053	0.780
4 0.079	0.926
5 0.106	1.072
6 0.132	1.218
7 0.185	1.218
8 0.238	1.218
9 0.291	1.218
10 0.344	1.218
11 0.397	1.218
12 0.424	1.218
13 0.450	1.218
14 0.476	1.218
15 0.503	1.218
16 0.529	1.218
17 0.556	1.218
18 0.582	1.218
19 0.609	1.218
20 0.635	1.218
21 0.662	1.218
22 0.695	1.160
23 0.728	1.108
24 0.761	1.059
25 0.794	1.015
26 0.827	0.975
27 0.860	0.937
28 0.893	0.903
29 0.926	0.870
30 0.960	0.840
31 0.993	0.812
32 1.026	0.786
33 1.059	0.762
34 1.092	0.738
35 1.125	0.717
36 1.158	0.696
37 1.191	0.677
38 1.224	0.659
39 1.257	0.641
40 1.290	0.625
41 1.324	0.609
42 1.357	0.594
43 1.390	0.580
44 1.423	0.567
45 1.456	0.554
46 1.489	0.542
47 1.522	0.530
48 1.555	0.518
49 1.588	0.508
50 1.621	0.497
51 1.654	0.487
52 2.654	0.487
53 3.654	0.487
54 4.654	0.487
55 5.654	0.487
56 6.654	0.487

Y 向設計地震力由 VM 控制

T (SEC)	Sally
1 0.000	0.487
2 0.026	0.634
3 0.053	0.780
4 0.079	0.926
5 0.106	1.072
6 0.132	1.218
7 0.185	1.218
8 0.238	1.218
9 0.291	1.218
10 0.344	1.218
11 0.397	1.218
12 0.424	1.218
13 0.450	1.218
14 0.476	1.218
15 0.503	1.218
16 0.529	1.218
17 0.556	1.218
18 0.582	1.218
19 0.609	1.218
20 0.635	1.218
21 0.662	1.218
22 0.695	1.160
23 0.728	1.108
24 0.761	1.059
25 0.794	1.015
26 0.827	0.975
27 0.860	0.937
28 0.893	0.903
29 0.926	0.870
30 0.960	0.840
31 0.993	0.812
32 1.026	0.786
33 1.059	0.762
34 1.092	0.738
35 1.125	0.717
36 1.158	0.696
37 1.191	0.677
38 1.224	0.659
39 1.257	0.641
40 1.290	0.625
41 1.324	0.609
42 1.357	0.594
43 1.390	0.580
44 1.423	0.567
45 1.456	0.554
46 1.489	0.542
47 1.522	0.530
48 1.555	0.518
49 1.588	0.508
50 1.621	0.497
51 1.654	0.487
52 2.654	0.487
53 3.654	0.487
54 4.654	0.487
55 5.654	0.487
56 6.654	0.487



B棟

***** 動力分析求桿件應力之設計水平加速度反應譜係數 *****

X 向靜力分析之水平總橫力 Vx = 1373.84 T

Y 向靜力分析之水平總橫力 Vy = 1425.67 T

地盤類別 = 第一類地盤

X 向設計地震力由 VM 控制

X 向動力分析之調整係數 $Zdx = \left[\frac{1/1.4\alpha_y/F_{umx}}{0.3177} \right] * 9.8 = 3.1139 \text{ m/sec}^2$

X 向動力分析之總橫力 V = 1343.23 T

總橫力修正係數 $\varphi_x = (1373.84 / 1343.23 ; 1.0)_{\max} = 1.0228$

X 向總橫力調整係數 $Zdx1 = Zdx * \varphi_x = 3.1139 * 1.0228 = 3.1848 \text{ m/sec}^2$

Y 向設計地震力由 VM 控制

Y 向動力分析之調整係數 $Zdy = \left[\frac{1/1.4\alpha_y/F_{umy}}{0.3369} \right] * 9.8 = 3.3019 \text{ m/sec}^2$

Y 向動力分析之總橫力 V = 1426.70 T

總橫力修正係數 $\varphi_y = (1425.67 / 1426.70 ; 1.0)_{\max} = 1.0000$

Y 向總橫力調整係數 $Zdy1 = Zdy * \varphi_y = 3.3019 * 1.0000 = 3.3019 \text{ m/sec}^2$

質心偏移 +X 向 (JOINT A) 動力分析結果：

X 向動力分析之總橫力 V = 1341.49 T

總橫力修正係數 $\varphi_x = (1373.84 / 1341.49 ; 1.0)_{\max} = 1.0241$

X 向總橫力調整係數 $Zdx1 = Zdx * \varphi_x = 3.1139 * 1.0241 = 3.1890 \text{ m/sec}^2$

Y 向動力分析之總橫力 V = 1427.72 T

總橫力修正係數 $\varphi_y = (1425.67 / 1427.72 ; 1.0)_{\max} = 1.0000$

Y 向總橫力調整係數 $Zdy1 = Zdy * \varphi_y$

= 3.3019 * 1.0000 = 3.3019 m/sec2

質心偏移 -X 向 (JOINT B) 動力分析結果：

X 向動力分析之總橫力 V = 1343.78 T

總橫力修正係數 $\varphi_x = (1373.84 / 1343.78 ; 1.0)_{\max} = 1.0224$

X 向總橫力調整係數 $Zdx1 = Zdx * \varphi_x = 3.1139 * 1.0224 = 3.1835 \text{ m/sec}^2$

Y 向動力分析之總橫力 V = 1424.98 T

總橫力修正係數 $\varphi_y = (1425.67 / 1424.98 ; 1.0)_{\max} = 1.0005$

Y 向總橫力調整係數 $Zdy1 = Zdy * \varphi_y = 3.3019 * 1.0005 = 3.3035 \text{ m/sec}^2$

質心偏移 +Y 向 (JOINT C) 動力分析結果：

X 向動力分析之總橫力 V = 1344.02 T

總橫力修正係數 $\varphi_x = (1373.84 / 1344.02 ; 1.0)_{\max} = 1.0222$

X 向總橫力調整係數 $Zdx1 = Zdx * \varphi_x = 3.1139 * 1.0222 = 3.1830 \text{ m/sec}^2$

Y 向動力分析之總橫力 V = 1229.84 T

總橫力修正係數 $\varphi_y = (1425.67 / 1229.84 ; 1.0)_{\max} = 1.1592$

Y 向總橫力調整係數 $Zdy1 = Zdy * \varphi_y = 3.3019 * 1.1592 = 3.8277 \text{ m/sec}^2$

質心偏移 -Y 向 (JOINT D) 動力分析結果：

X 向動力分析之總橫力 V = 1341.27 T

總橫力修正係數 $\varphi_x = (1373.84 / 1341.27 ; 1.0)_{\max} = 1.0243$

X 向總橫力調整係數 $Zdx1 = Zdx * \varphi_x = 3.1139 * 1.0243 = 3.1895 \text{ m/sec}^2$

Y 向動力分析之總橫力 V = 1205.12 T

總橫力修正係數 $\varphi_y = (1425.67 / 1205.12 ; 1.0)_{\max} = 1.1830$

Y 向總橫力調整係數 $Zdy1 = Zdy * \varphi_y = 3.3019 * 1.1830 = 3.9062 \text{ m/sec}^2$

***** 動力分析之設計水平加速度反應譜係數 *****

地盤類別 = 第一類地盤

X 向設計地震力由 VM 控制

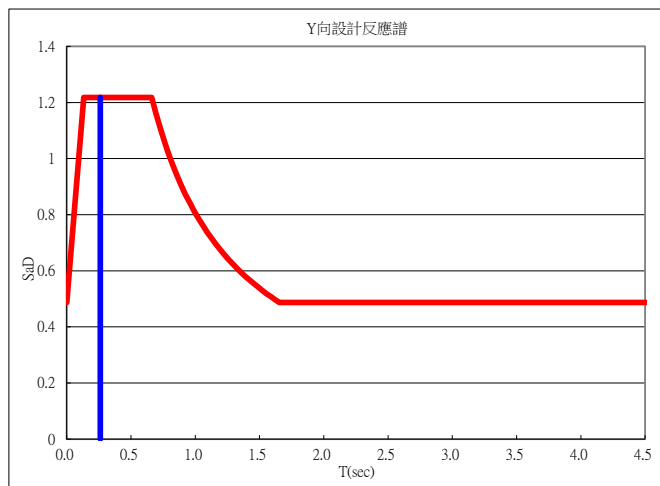
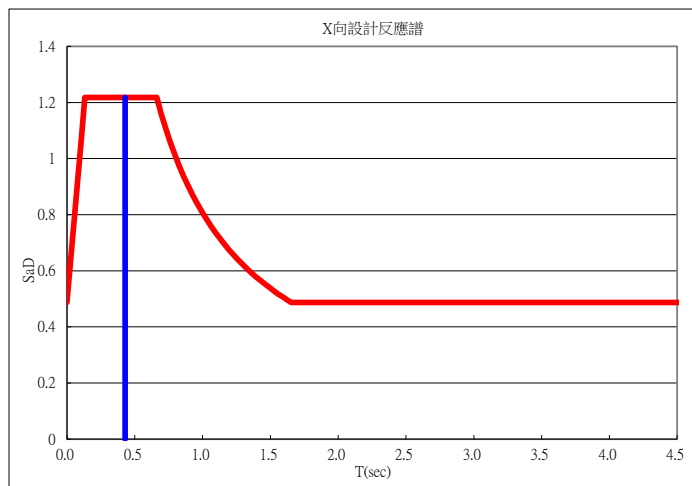
T (SEC) SaMx

1	0.000	0.487
2	0.026	0.634
3	0.053	0.780
4	0.079	0.926
5	0.106	1.072
6	0.132	1.218
7	0.185	1.218
8	0.238	1.218
9	0.291	1.218
10	0.344	1.218
11	0.397	1.218
12	0.424	1.218
13	0.450	1.218
14	0.476	1.218
15	0.503	1.218
16	0.529	1.218
17	0.556	1.218
18	0.582	1.218
19	0.609	1.218
20	0.635	1.218
21	0.662	1.218
22	0.695	1.160
23	0.728	1.108
24	0.761	1.059
25	0.794	1.015
26	0.827	0.975
27	0.860	0.937
28	0.893	0.903
29	0.926	0.870
30	0.960	0.840
31	0.993	0.812
32	1.026	0.786
33	1.059	0.762
34	1.092	0.738
35	1.125	0.717
36	1.158	0.696
37	1.191	0.677
38	1.224	0.659
39	1.257	0.641
40	1.290	0.625
41	1.324	0.609
42	1.357	0.594
43	1.390	0.580
44	1.423	0.567
45	1.456	0.554
46	1.489	0.542
47	1.522	0.530
48	1.555	0.518
49	1.588	0.508
50	1.621	0.497
51	1.654	0.487
52	2.654	0.487
53	3.654	0.487
54	4.654	0.487
55	5.654	0.487
56	6.654	0.487

Y 向設計地震力由 VM 控制

T (SEC) SaMy

1	0.000	0.487
2	0.026	0.634
3	0.053	0.780
4	0.079	0.926
5	0.106	1.072
6	0.132	1.218
7	0.185	1.218
8	0.238	1.218
9	0.291	1.218
10	0.344	1.218
11	0.397	1.218
12	0.424	1.218
13	0.450	1.218
14	0.476	1.218
15	0.503	1.218
16	0.529	1.218
17	0.556	1.218
18	0.582	1.218
19	0.609	1.218
20	0.635	1.218
21	0.662	1.218
22	0.695	1.160
23	0.728	1.108
24	0.761	1.059
25	0.794	1.015
26	0.827	0.975
27	0.860	0.937
28	0.893	0.903
29	0.926	0.870
30	0.960	0.840
31	0.993	0.812
32	1.026	0.786
33	1.059	0.762
34	1.092	0.738
35	1.125	0.717
36	1.158	0.696
37	1.191	0.677
38	1.224	0.659
39	1.257	0.641
40	1.290	0.625
41	1.324	0.609
42	1.357	0.594
43	1.390	0.580
44	1.423	0.567
45	1.456	0.554
46	1.489	0.542
47	1.522	0.530
48	1.555	0.518
49	1.588	0.508
50	1.621	0.497
51	1.654	0.487
52	2.654	0.487
53	3.654	0.487
54	4.654	0.487
55	5.654	0.487
56	6.654	0.487



空橋 A

***** 動力分析求桿件應力之設計水平加速度反應譜係數 *****

X 向靜力分析之水平總橫力 $V_x = 65.05 \text{ T}$

Y 向靜力分析之水平總橫力 $V_y = 65.05 \text{ T}$

地盤類別 = 第一類地盤

X 向設計地震力由 VM 控制

X 向動力分析之調整係數 $Zdx = \left[\frac{1/1.4\alpha_y/F_{umx}}{0.3369} \right] * 9.8 = 3.3019 \text{ m/sec}^2$

X 向動力分析之總橫力 $V = 59.98 \text{ T}$

總橫力修正係數 $\varphi_x = (65.05 / 59.98 ; 1.0)_{\max} = 1.0845$

X 向總橫力調整係數 $Zdx1 = Zdx * \varphi_x = 3.3019 * 1.0845 = 3.5810 \text{ m/sec}^2$

Y 向設計地震力由 VM 控制

Y 向動力分析之調整係數 $Zdy = \left[\frac{1/1.4\alpha_y/F_{umy}}{0.3369} \right] * 9.8 = 3.3019 \text{ m/sec}^2$

Y 向動力分析之總橫力 $V = 66.43 \text{ T}$

總橫力修正係數 $\varphi_y = (65.05 / 66.43 ; 1.0)_{\max} = 1.0000$

Y 向總橫力調整係數 $Zdy1 = Zdy * \varphi_y = 3.3019 * 1.0000 = 3.3019 \text{ m/sec}^2$

質心偏移 +X 向 (JOINT A) 動力分析結果：

X 向動力分析之總橫力 $V = 64.14 \text{ T}$

總橫力修正係數 $\varphi_x = (65.05 / 64.14 ; 1.0)_{\max} = 1.0142$

X 向總橫力調整係數 $Zdx1 = Zdx * \varphi_x = 3.3019 * 1.0142 = 3.3487 \text{ m/sec}^2$

Y 向動力分析之總橫力 $V = 66.43 \text{ T}$

總橫力修正係數 $\varphi_y = (65.05 / 66.43 ; 1.0)_{\max} = 1.0000$

Y 向總橫力調整係數 $Zdy1 = Zdy * \varphi_y$

$= 3.3019 * 1.0000 = 3.3019 \text{ m/sec}^2$

質心偏移 -X 向 (JOINT B) 動力分析結果：

X 向動力分析之總橫力 $V = 53.05 \text{ T}$

總橫力修正係數 $\varphi_x = (65.05 / 53.05 ; 1.0)_{\max} = 1.2262$

X 向總橫力調整係數 $Zdx1 = Zdx * \varphi_x = 3.3019 * 1.2262 = 4.0488 \text{ m/sec}^2$

Y 向動力分析之總橫力 $V = 66.44 \text{ T}$

總橫力修正係數 $\varphi_y = (65.05 / 66.44 ; 1.0)_{\max} = 1.0000$

Y 向總橫力調整係數 $Zdy1 = Zdy * \varphi_y = 3.3019 * 1.0000 = 3.3019 \text{ m/sec}^2$

質心偏移 +Y 向 (JOINT C) 動力分析結果：

X 向動力分析之總橫力 $V = 59.86 \text{ T}$

總橫力修正係數 $\varphi_x = (65.05 / 59.86 ; 1.0)_{\max} = 1.0867$

X 向總橫力調整係數 $Zdx1 = Zdx * \varphi_x = 3.3019 * 1.0867 = 3.5882 \text{ m/sec}^2$

Y 向動力分析之總橫力 $V = 65.53 \text{ T}$

總橫力修正係數 $\varphi_y = (65.05 / 65.53 ; 1.0)_{\max} = 1.0000$

Y 向總橫力調整係數 $Zdy1 = Zdy * \varphi_y = 3.3019 * 1.0000 = 3.3019 \text{ m/sec}^2$

質心偏移 -Y 向 (JOINT D) 動力分析結果：

X 向動力分析之總橫力 $V = 59.80 \text{ T}$

總橫力修正係數 $\varphi_x = (65.05 / 59.80 ; 1.0)_{\max} = 1.0878$

X 向總橫力調整係數 $Zdx1 = Zdx * \varphi_x = 3.3019 * 1.0878 = 3.5918 \text{ m/sec}^2$

Y 向動力分析之總橫力 $V = 64.98 \text{ T}$

總橫力修正係數 $\varphi_y = (65.05 / 64.98 ; 1.0)_{\max} = 1.0011$

Y 向總橫力調整係數 $Zdy1 = Zdy * \varphi_y = 3.3019 * 1.0011 = 3.3054 \text{ m/sec}^2$

***** 動力分析之設計水平加速度反應譜係數 *****

地盤類別 = 第一類地盤

X 向設計地震力由 VM 控制

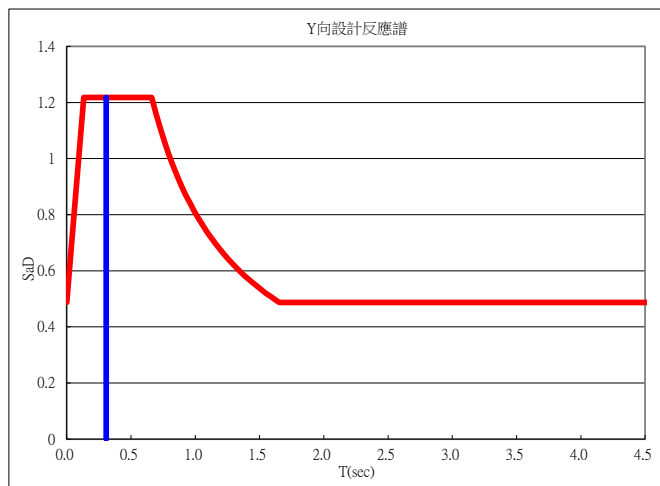
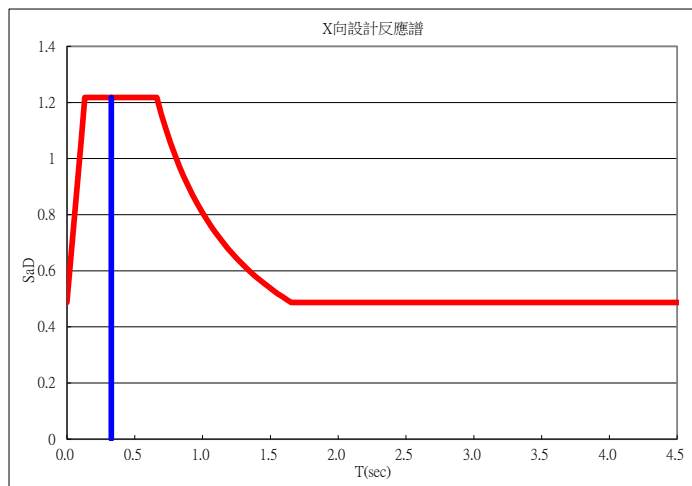
T (SEC) SaMx

1	0.000	0.487
2	0.026	0.634
3	0.053	0.780
4	0.079	0.926
5	0.106	1.072
6	0.132	1.218
7	0.185	1.218
8	0.238	1.218
9	0.291	1.218
10	0.344	1.218
11	0.397	1.218
12	0.424	1.218
13	0.450	1.218
14	0.476	1.218
15	0.503	1.218
16	0.529	1.218
17	0.556	1.218
18	0.582	1.218
19	0.609	1.218
20	0.635	1.218
21	0.662	1.218
22	0.695	1.160
23	0.728	1.108
24	0.761	1.059
25	0.794	1.015
26	0.827	0.975
27	0.860	0.937
28	0.893	0.903
29	0.926	0.870
30	0.960	0.840
31	0.993	0.812
32	1.026	0.786
33	1.059	0.762
34	1.092	0.738
35	1.125	0.717
36	1.158	0.696
37	1.191	0.677
38	1.224	0.659
39	1.257	0.641
40	1.290	0.625
41	1.324	0.609
42	1.357	0.594
43	1.390	0.580
44	1.423	0.567
45	1.456	0.554
46	1.489	0.542
47	1.522	0.530
48	1.555	0.518
49	1.588	0.508
50	1.621	0.497
51	1.654	0.487
52	2.654	0.487
53	3.654	0.487
54	4.654	0.487
55	5.654	0.487
56	6.654	0.487

Y 向設計地震力由 VM 控制

T (SEC) SaMy

1	0.000	0.487
2	0.026	0.634
3	0.053	0.780
4	0.079	0.926
5	0.106	1.072
6	0.132	1.218
7	0.185	1.218
8	0.238	1.218
9	0.291	1.218
10	0.344	1.218
11	0.397	1.218
12	0.424	1.218
13	0.450	1.218
14	0.476	1.218
15	0.503	1.218
16	0.529	1.218
17	0.556	1.218
18	0.582	1.218
19	0.609	1.218
20	0.635	1.218
21	0.662	1.218
22	0.695	1.160
23	0.728	1.108
24	0.761	1.059
25	0.794	1.015
26	0.827	0.975
27	0.860	0.937
28	0.893	0.903
29	0.926	0.870
30	0.960	0.840
31	0.993	0.812
32	1.026	0.786
33	1.059	0.762
34	1.092	0.738
35	1.125	0.717
36	1.158	0.696
37	1.191	0.677
38	1.224	0.659
39	1.257	0.641
40	1.290	0.625
41	1.324	0.609
42	1.357	0.594
43	1.390	0.580
44	1.423	0.567
45	1.456	0.554
46	1.489	0.542
47	1.522	0.530
48	1.555	0.518
49	1.588	0.508
50	1.621	0.497
51	1.654	0.487
52	2.654	0.487
53	3.654	0.487
54	4.654	0.487
55	5.654	0.487
56	6.654	0.487



十五、極限層剪力檢討(弱層檢討)

A 棟

X-DIR				
樓層別	水平層剪力	極限層剪力	Vpx/Vex	R
	Vex	Vpx		
4F	827.52	1785.29	2.16	---
3F	1232.74	2313.74	1.88	0.87
2F	1733.45	3320.82	1.92	1.02
1F	1923.69	3482.50	1.81	0.94
(Vpx/Vex)avg= 1.94 Rmin=0.87> 0.8(OK)				

Y-DIR				
樓層別	水平層剪力	極限層剪力	Vpy/Vey	R
	Vey	Vpy		
4F	922.58	1935.30	2.10	---
3F	1374.35	2702.13	1.97	0.94
2F	1932.58	3830.18	1.98	1.01
1F	2144.67	3953.35	1.84	0.93
(Vpy/Vey)avg= 1.97 Rmin=0.93> 0.8(OK)				

B 棟

X-DIR				
樓層別	水平層剪力	極限層剪力	Vpx/Vex	R
	Vex	Vpx		
4F	525.41	1089.39	2.07	---
3F	941.23	1624.48	1.73	0.83
2F	1227.85	2086.42	1.70	0.98
1F	1373.84	2375.91	1.73	1.02
(Vpx/Vex)avg= 1.81 Rmin=0.83> 0.8(OK)				

Y-DIR				
樓層別	水平層剪力	極限層剪力	Vpy/Vey	R
	Vey	Vpy		
4F	545.24	1116.20	2.05	---
3F	976.74	1831.76	1.88	0.92
2F	1274.17	2403.98	1.89	1.01
1F	1425.67	2901.68	2.04	1.08
(Vpy/Vey)avg= 1.96 Rmin=0.92> 0.8(OK)				

十六、軟層檢討

A棟

X向

樓層	樓高	樓層剪力	層間變位	樓層勁度	勁度比	勁度比	
		$V_i(t)$	$\Delta i(\text{cm})$	$S_i=V_i/\Delta i$	S_i/S_{i+1}	$S_i=\text{avge}S_{i+1\sim i+3}$	
4F	3.80	827.52	0.89	929.80	---	---	
3F	3.80	1232.74	1.14	1081.35	1.16	---	OK.
2F	3.80	1733.45	1.15	1507.35	1.39	---	OK.
1F	3.80	1923.69	0.81	2374.93	1.58	2.02	OK.

註： S_i/S_{i+1} 必須大於0.7， $S_i=\text{avge}S_{i+1\sim i+3}$ 必須大於0.8

1a.勁度不規則性-軟層

耐震規範P1-11頁。

Y向

樓層	樓高	樓層剪力	層間變位	樓層勁度	勁度比	勁度比	
		$V_i(t)$	$\Delta i(\text{cm})$	$S_i=V_i/\Delta i$	S_i/S_{i+1}	$S_i=\text{avge}S_{i+1\sim i+3}$	
4F	3.80	922.58	0.39	2365.59	---	---	
3F	3.80	1374.35	0.68	2021.10	0.85	---	OK.
2F	3.80	1932.58	0.40	4831.45	2.39	---	OK.
1F	3.80	2144.67	0.34	6307.85	1.31	2.05	OK.

註： S_i/S_{i+1} 必須大於0.7， $S_i=\text{avge}S_{i+1\sim i+3}$ 必須大於0.8

1a.勁度不規則性-軟層

耐震規範P1-11頁。

B 棟

X向

樓層	樓高	樓層剪力	層間變位	樓層勁度	勁度比	勁度比	
		$V_i(t)$	$\Delta i(\text{cm})$	$S_i = V_i / \Delta i$	$S_i = S_{i+1}$	$S_i = \text{avge} S_{i+1 \sim i+3}$	
4F	3.80	525.41	0.44	1194.11	---	---	
3F	3.80	941.23	0.63	1494.02	1.25	---	OK.
2F	3.80	1227.85	0.73	1681.99	1.13	---	OK.
1F	3.80	1373.84	0.55	2497.89	1.49	1.71	OK.

註： $S_i = S_{i+1}$ 必須大於0.7， $S_i = \text{avge} S_{i+1 \sim i+3}$ 必須大於0.8

1a.勁度不規則性-軟層

耐震規範P1-11頁。

Y向

樓層	樓高	樓層剪力	層間變位	樓層勁度	勁度比	勁度比	
		$V_i(t)$	$\Delta i(\text{cm})$	$S_i = V_i / \Delta i$	$S_i = S_{i+1}$	$S_i = \text{avge} S_{i+1 \sim i+3}$	
4F	3.80	545.24	0.19	2869.68	---	---	
3F	3.80	976.74	0.25	3906.96	1.36	---	OK.
2F	3.80	1274.17	0.27	4719.15	1.21	---	OK.
1F	3.80	1425.67	0.23	6198.57	1.31	1.62	OK.

註： $S_i = S_{i+1}$ 必須大於0.7， $S_i = \text{avge} S_{i+1 \sim i+3}$ 必須大於0.8

1a.勁度不規則性-軟層

耐震規範P1-11頁。

空橋 A

X向

樓層	樓高	樓層剪力	層間變位	樓層勁度	勁度比	勁度比	
		$V_i(t)$	$\Delta i(\text{cm})$	$S_i = V_i / \Delta i$	$S_i = S_{i+1}$	$S_i = \text{avge} S_{i+1 \sim i+3}$	
2F	3.80	42.76	0.71	60.23	---	---	OK.
1F	3.80	65.05	0.48	135.52	2.25	2.25	OK.

註： $S_i = S_{i+1}$ 必須大於0.7， $S_i = \text{avge} S_{i+1 \sim i+3}$ 必須大於0.8

1a.勁度不規則性-軟層

耐震規範P1-11頁。

Y向

樓層	樓高	樓層剪力	層間變位	樓層勁度	勁度比	勁度比	
		$V_i(t)$	$\Delta i(\text{cm})$	$S_i = V_i / \Delta i$	$S_i = S_{i+1}$	$S_i = \text{avge} S_{i+1 \sim i+3}$	
2F	3.80	42.76	0.66	64.79	---	---	OK.
1F	3.80	65.05	0.45	144.56	2.23	2.23	OK.

註： $S_i = S_{i+1}$ 必須大於0.7， $S_i = \text{avge} S_{i+1 \sim i+3}$ 必須大於0.8

1a.勁度不規則性-軟層

耐震規範P1-11頁。

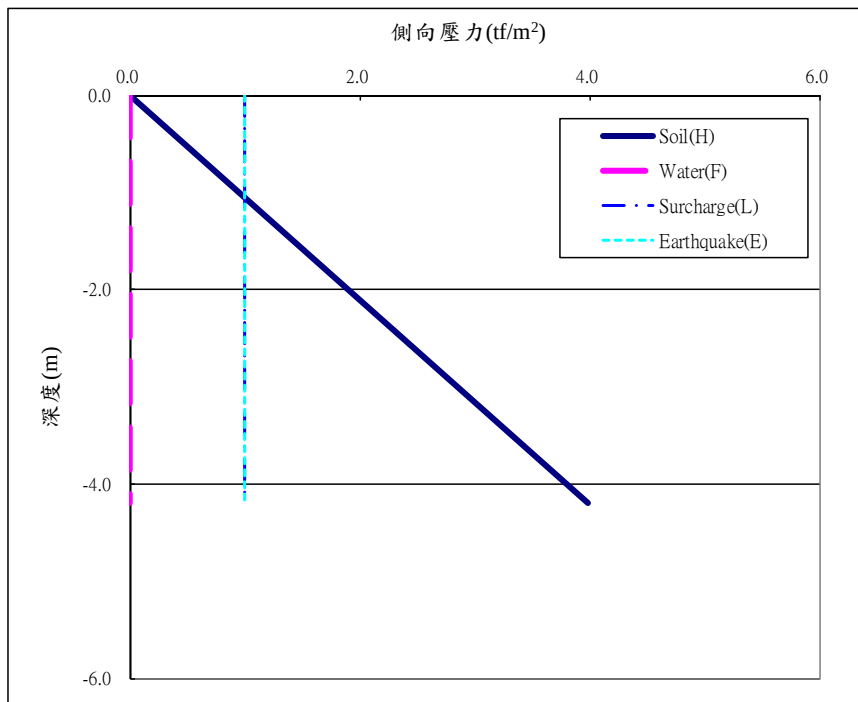
十七、水浮力檢討

依據鑽探報告提供之鑽探時測得之水位在 GL-30.0m 以下，保守假設長期地下水位位於地表 GL.-10.0m，本工程結構物基礎版底位於 GL.-4.60m，未達地下水位，故本案無上浮之虞。

十八、A 棟地下室外牆設計結果

側向壓力分佈

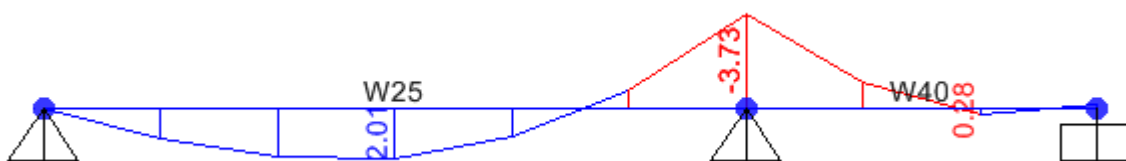
	深度 (m)	$\phi(^{\circ})$	K_0	$r(r')$ (tf/m^3)	P_{soil} (tf/m^2)	P_{water} (tf/m^2)	$P_{\text{surcharge}}$ (tf/m^2)	$P_{\text{earthquake}}$ (tf/m^2)
0	0.00	30.0	0.50	1.9	0.00	0.00	1.00	1.00
2.8	-2.80	30.0	0.50	1.9	2.66	0.00	1.00	1.00
4.2	-4.20	30.0	0.50	1.9	3.99	0.00	1.00	1.00



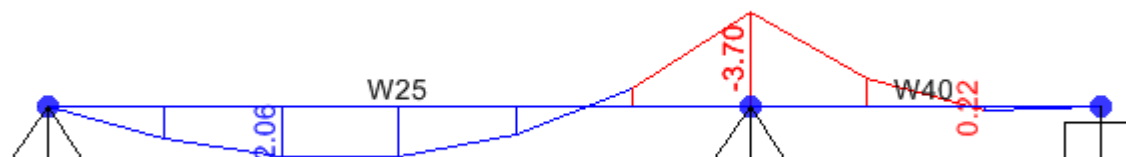
TYPE-1

彎矩圖

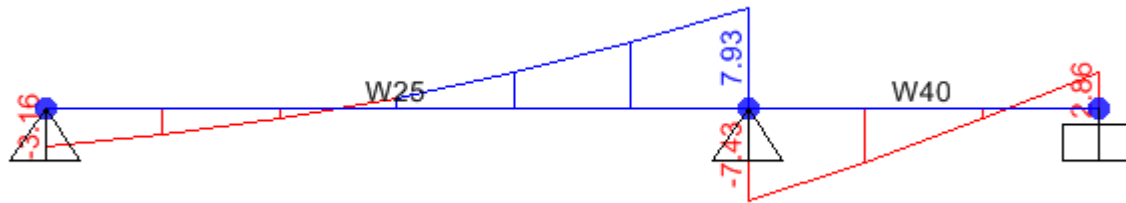
(1.7L+1.7H)



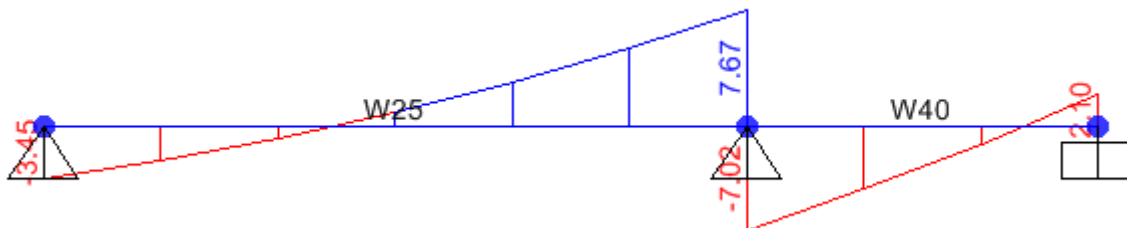
0.75(1.7L+1.7H)+1.0E



剪力圖 (1.7L+1.7H)



0.75(1.7L+1.7H)+1.0E



設計彎矩計算(單位: t-m)

	M _{u1} -	M _{u1} +	M _{u2} -	M _{u2} +	M _r -	M _r +	M.F.	Com. 1		Com. 2		M _u -	M _u +
B1F	3.73	2.01	3.70	2.06	0.00	0.00	1.00	3.73	2.01	3.70	2.06	3.73	2.06
FWB	3.73	0.28	3.70	0.22	0.00	0.00	1.00	3.73	0.28	3.70	0.22	3.73	0.28

設計剪力計算(單位: t)

	V _{u1,bot}	V _{u1,top}	V _{u2,bot}	V _{u2,top}	V _{r,bot}	V _{r,top}	V _{u,o}	V _{u,f}
B1F	7.93	3.16	7.67	3.45	0.00	0.00	7.93	0.00
FWB	2.86	7.43	2.10	7.02	0.00	0.00	7.43	0.00

備註:

F: 水壓力

L: 地表超載

H: 土壓力

E: 地震載重

COM1 = 1.4F+1.7L+1.7H; COM2 = 0.75(1.4F+1.7L+1.7H)+1.0E

M_{u1}: L+H作用下,經由載重組合(COM1)後之設計彎矩(t-m)

M_{u2}: L+H+E作用下,經由載重組合(COM2)後之設計彎矩(t-m)

M_r: F造成之彎矩(t-m)

M₊(-) = M_{u1}(-) / M.F. + 1.4M_r (for COM1) (其中 M.F. = 1+牆土柱勁度/外牆勁度)

M₊(-) = M_{u2}(-) / M.F. + 0.75*1.4M_r (for COM2)

V_{u1,bot(top)}: L+H作用下,經由載重組合(COM1)後之樓底(頂)部設計剪力(t)

V_{u2,bot(top)}: L+H+E作用下,經由載重組合(COM2)後之樓底(頂)部設計剪力(t)

V_r: F造成之剪力(t)

V_{u,o}: L+H+E作用下,經由載重組合後之樓層最大設計剪力(t)

V_{u,f}: F作用下,經由載重組合後之樓層最大設計剪力(t)

地下室外牆彎矩設計

- B1F** 配筋設計 (t= 25 cm)
 - 負彎矩設計, M_u⁻ = 3.73 t-m (f_y = 4200 kg/cm²)
req. A_s = 6.18 cm²/m
採# 4 鋼筋@ 15 cm (A_s = 1.27 cm²/支)
prov. A_s = 8.47 cm²/m (OK)
 - 正彎矩設計, M_u⁺ = 2.06 t-m (f_y = 4200 kg/cm²)
req. A_s = 3.16 cm²/m
採# 4 鋼筋@ 15 cm (A_s = 1.27 cm²/支)
prov. A_s = 8.47 cm²/m (OK)
- FWB** 配筋設計 (t= 40 cm)
 - 負彎矩設計, M_u⁻ = 3.73 t-m (f_y = 4200 kg/cm²)
req. A_s = 3.16 cm²/m
採# 4 鋼筋@ 20 cm (A_s = 1.27 cm²/支)
prov. A_s = 6.35 cm²/m (OK)
 - 正彎矩設計, M_u⁺ = 0.28 t-m (f_y = 4200 kg/cm²)
req. A_s = 0.23 cm²/m
採# 4 鋼筋@ 20 cm (A_s = 1.27 cm²/支)
prov. A_s = 6.35 cm²/m (OK)

地下室外牆剪力設計

一.地下室外牆剪力強度計算

厚度 t (cm)	f _c ' (kg/cm ²)	剪力筋				混凝土剪力強度 (t)	剪力筋剪力強度 (t)	外牆剪力強度 φV _w (t)
		號數 (#)	降伏強度 f _y (kg/cm ²)	水平間距 (cm)	垂直間距 (cm)			
30	280	3	0	30	30	17.4	0.0	17.4
40	280	3	0	20	30	25.0	0.0	25.0

二.地下室外牆剪力檢核

- B1F** 剪力檢核 (φV_w = 17.41 t)
 - 水壓力作用下之剪力檢核 V_{u,f} = 0.00 t
ΔV = φV_w - φV_{u,f} = 17.41 t > 0, (OK)
 - 土壓力,超載及地震力作用下之剪力檢核 V_{u,o} = 7.93 t
φV_c + ΔV - φV_{u,o} = 9.5 t > 0, (OK)
- FWB** 剪力檢核 (φV_w = 24.95 t)
 - 水壓力作用下之剪力檢核 V_{u,f} = 0.00 t
ΔV = φV_w - φV_{u,f} = 24.95 t > 0, (OK)
 - 土壓力,超載及地震力作用下之剪力檢核 V_{u,o} = 7.43 t
φV_c + ΔV - φV_{u,o} = 17.5 t > 0, (OK)

十九、開挖分析與設計

本案開挖採邊坡明挖方式，分析方式採 Taylor 穩定數分析，計算如下所示：依據地基調查報告書之內容，本基地自地表至 4.3m 為回填級配，4.3m~12.8m 為砂質粉土，土壤性質為 $\phi=30^\circ$ ， $C=0$ ，當 $C=0$ 時，開挖穩定之坡角 $=\phi$ 。本案為了縮小開挖面已節省回填 PC 的成本，本案開挖坡度採用 45° ，並施作 5cm 噴凝土護坡以加強開挖面之穩定度。

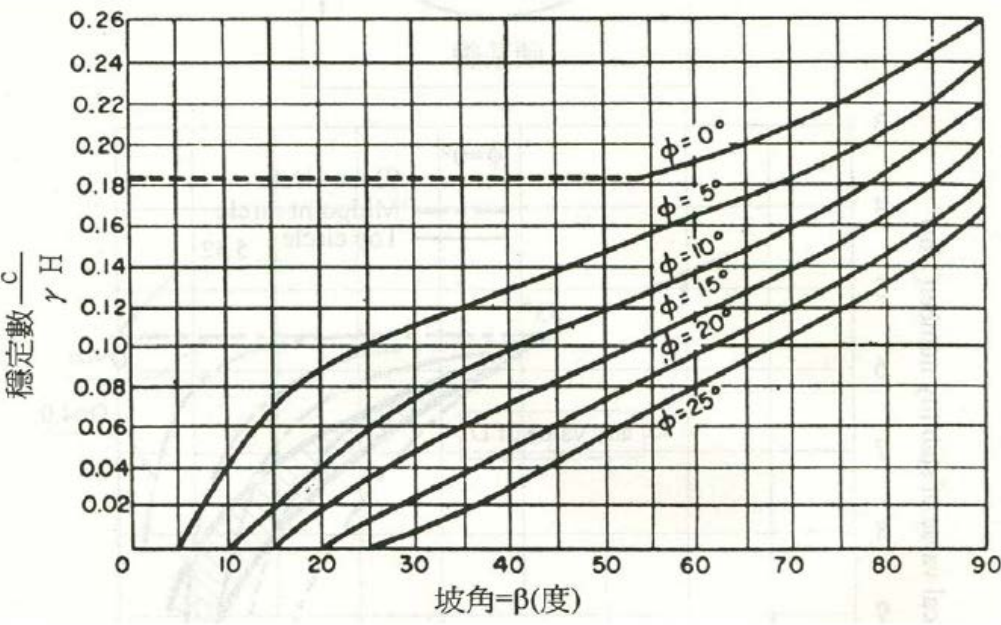
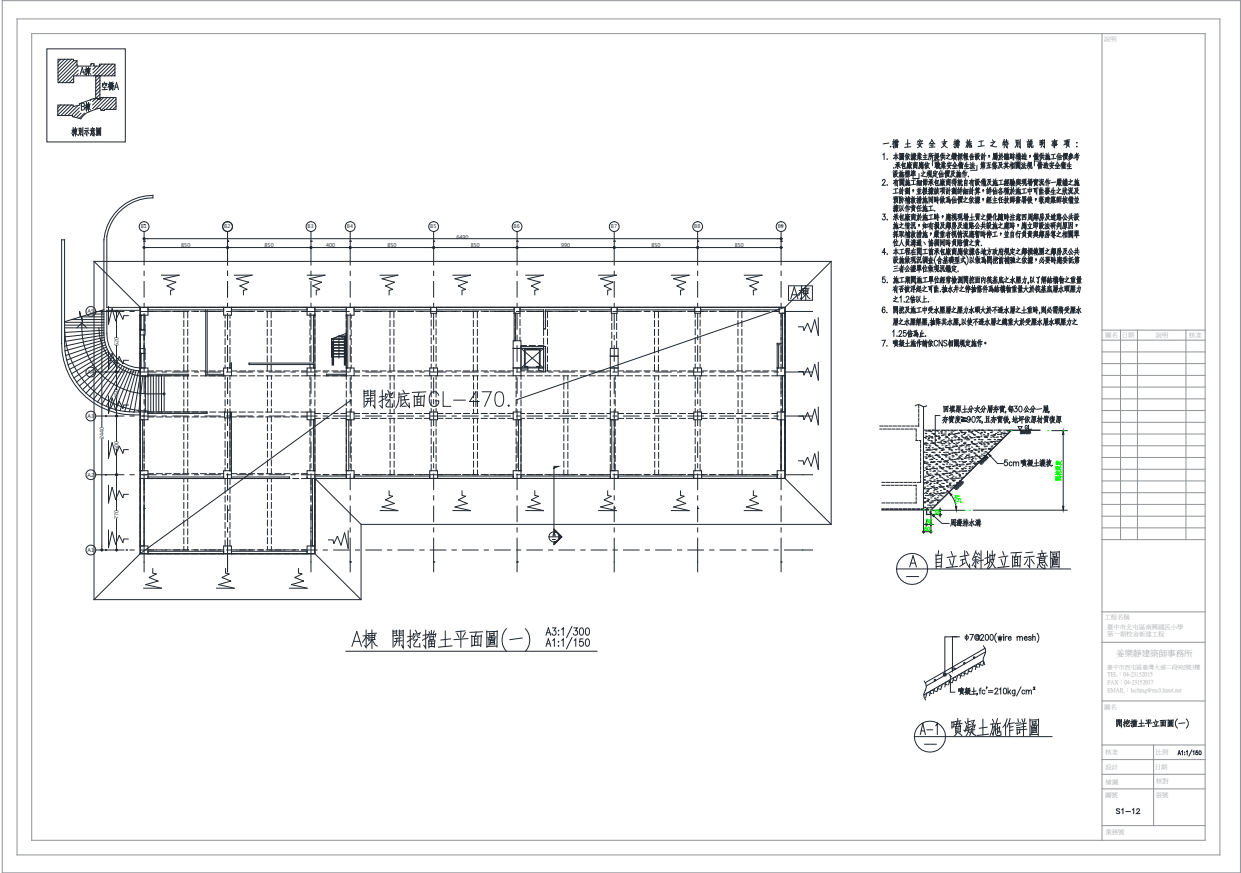
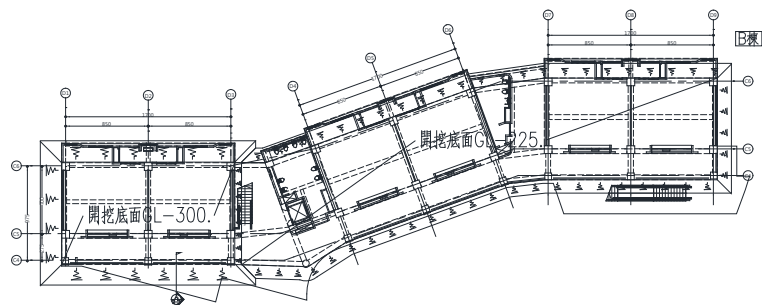


圖 5.8-2 Taylor 穩定數-坡度圖





B棟 開挖擋土平面圖(二) A3:1/300
A1:1/150

[illegible]

工程名稱	臺中市北屯區南興國民小學 第一附校舍新建工程
------	---------------------------

姜榮靜建築師事務所
臺中市西屯區臺灣大道二段42號3樓
TEL: 04-23152015
FAX: 04-23152017
EMAIL: jtschling@ms3.hinet.net

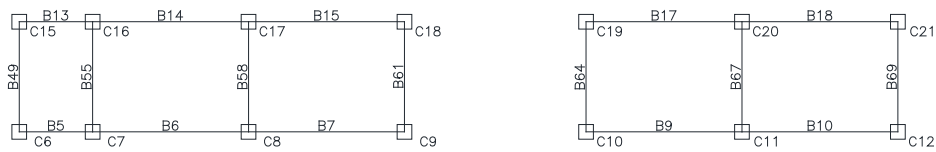
圖名	開挖博士平立面圖(二)
----	-------------

核准	比例	A3:1/160
設計	日期	
繪圖	核對	
圖號	圖號	
S1-13		

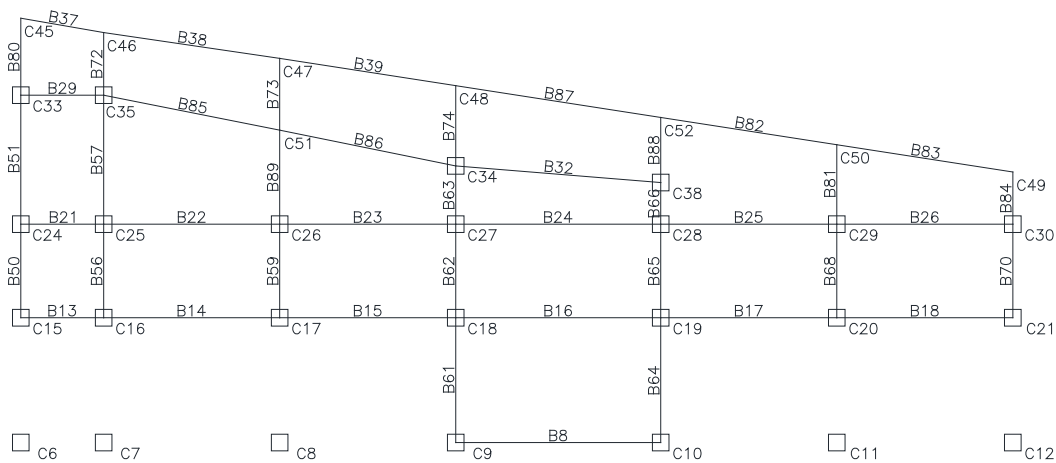
二十、電腦分析模型及完整輸入檔

(節點/桿件編號)

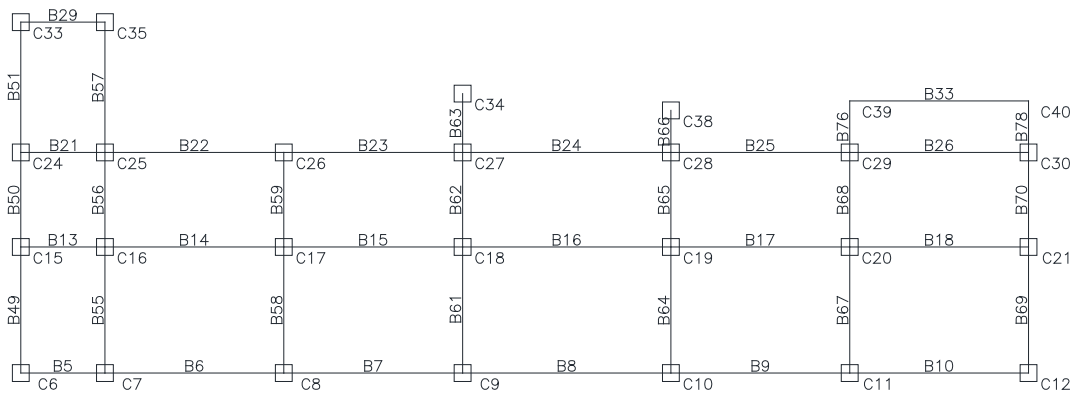
A 棟



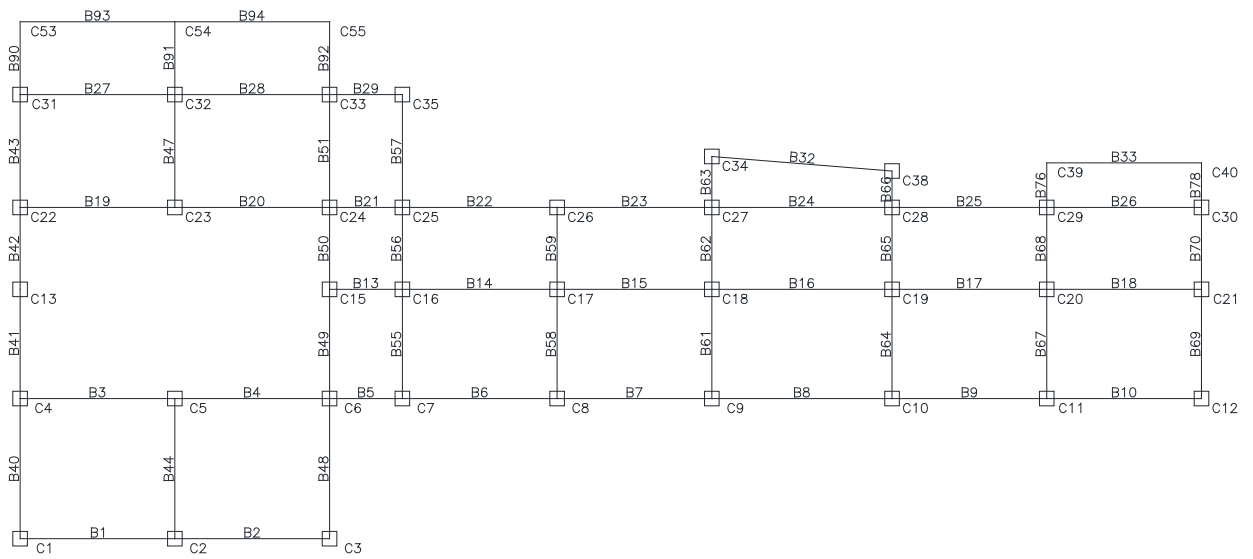
PF PLAN ID



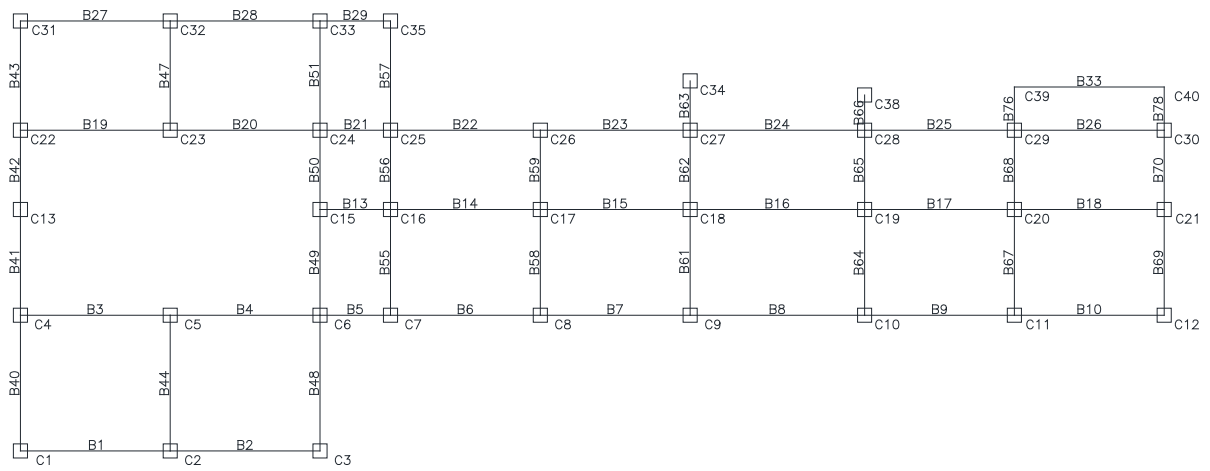
R1F PLAN ID



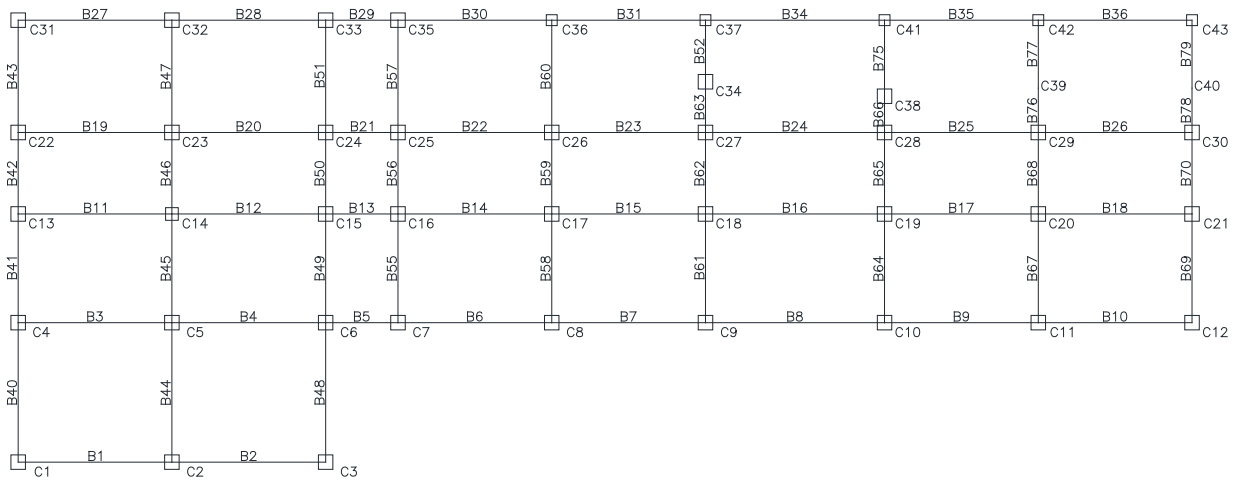
4F PLAN ID



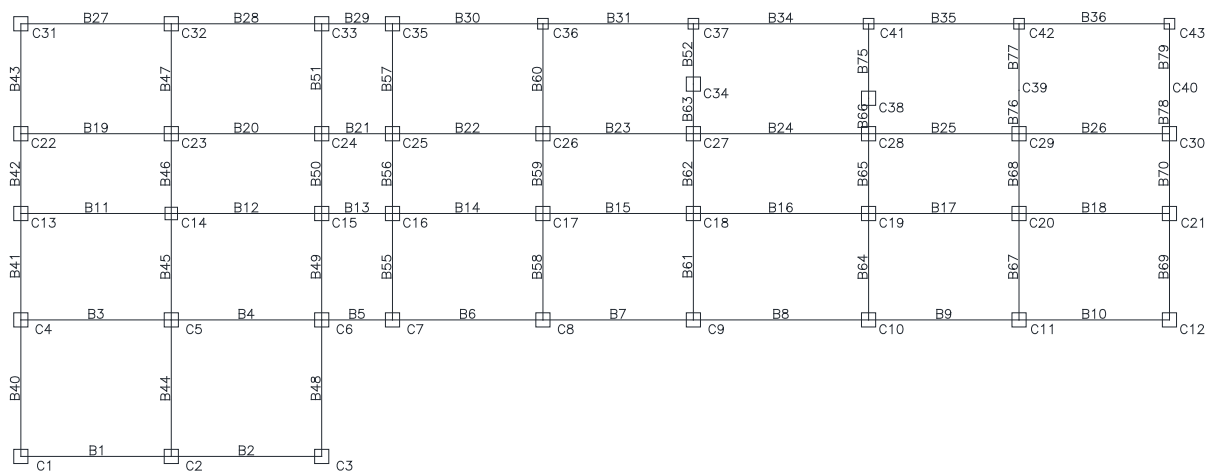
3F PLAN ID



2F PLAN ID

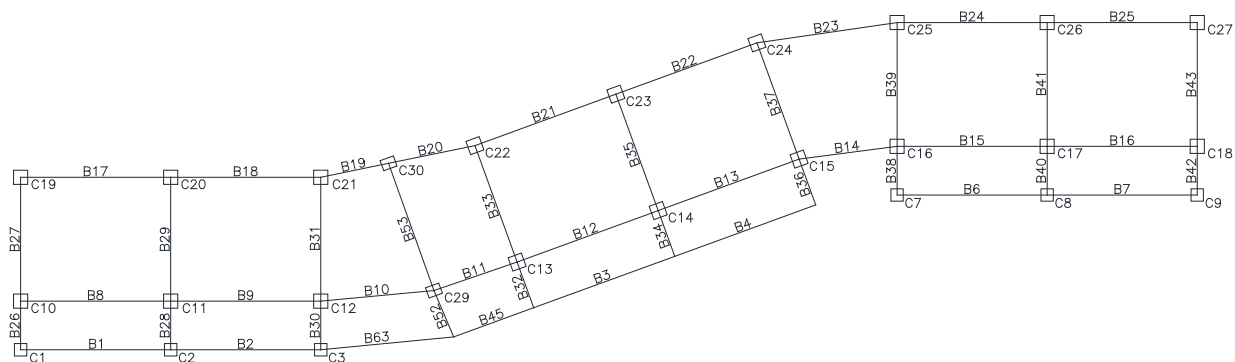


1F PLAN ID

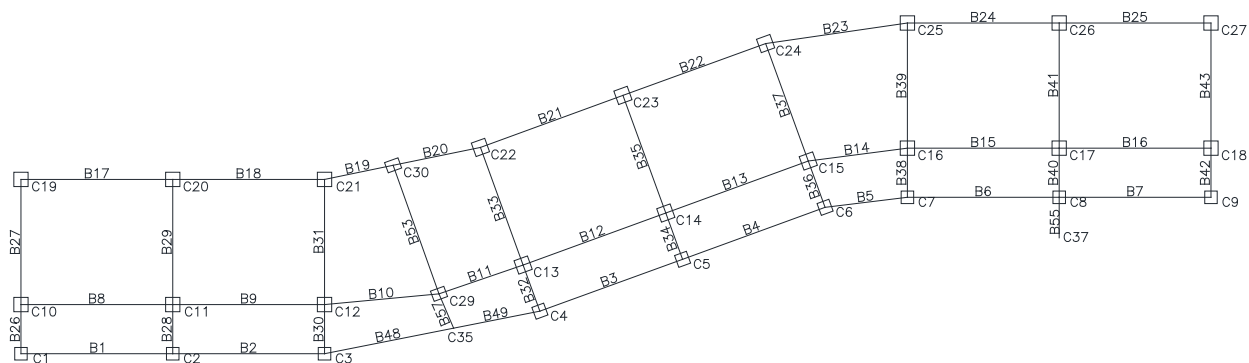


B1F PLAN ID

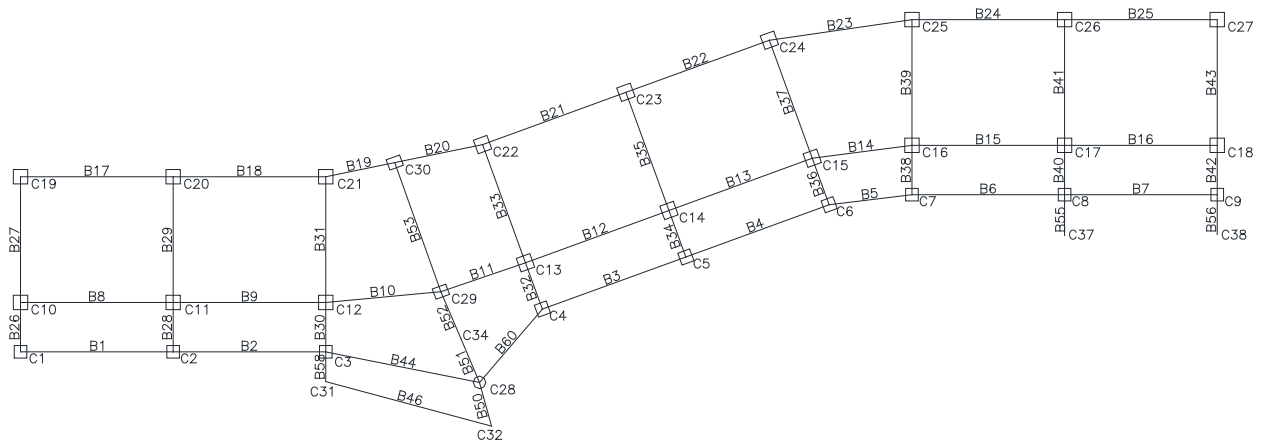
B棟



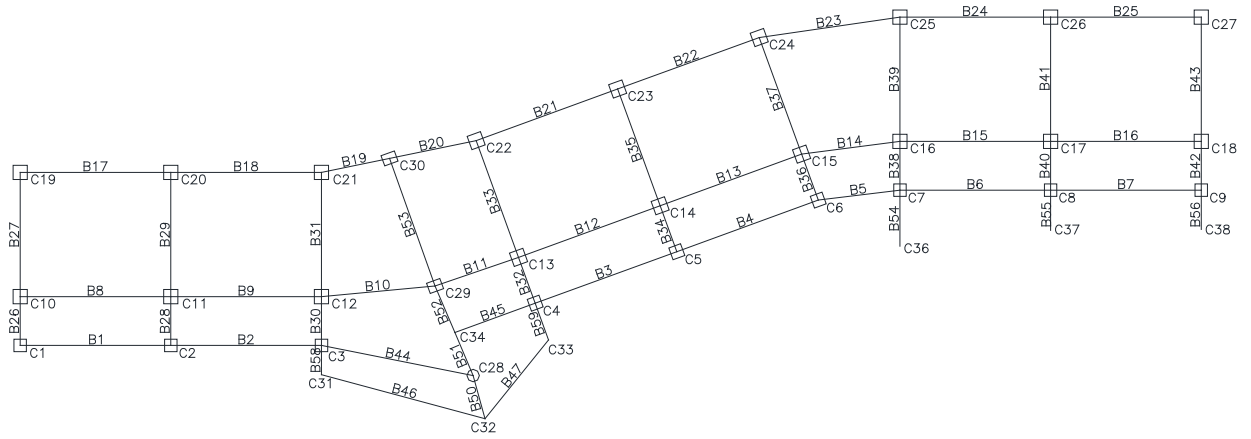
PF PLAN ID



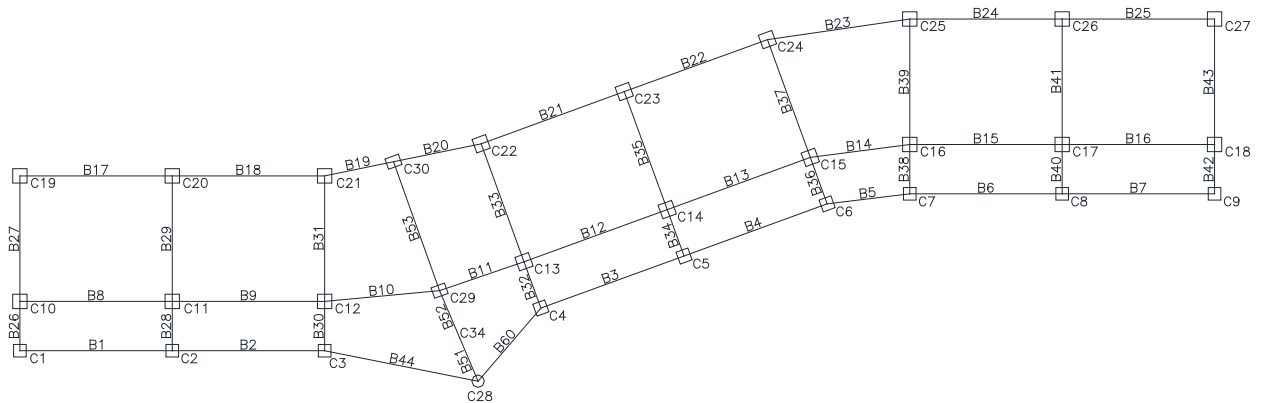
4F PLAN ID



3F PLAN ID

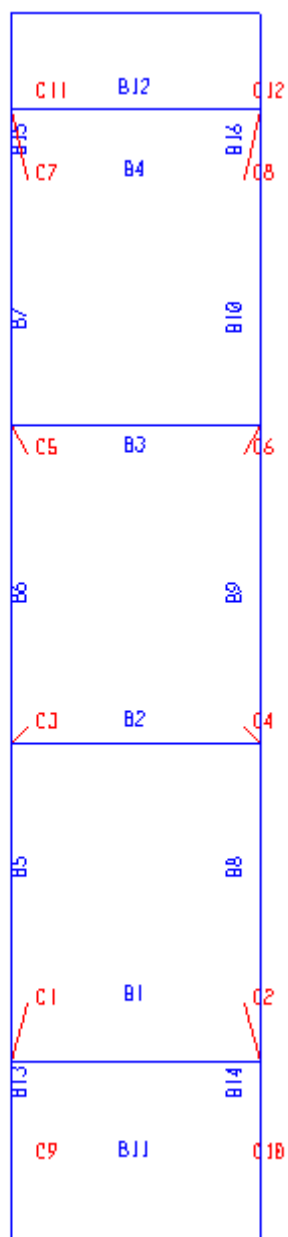


2F PLAN ID



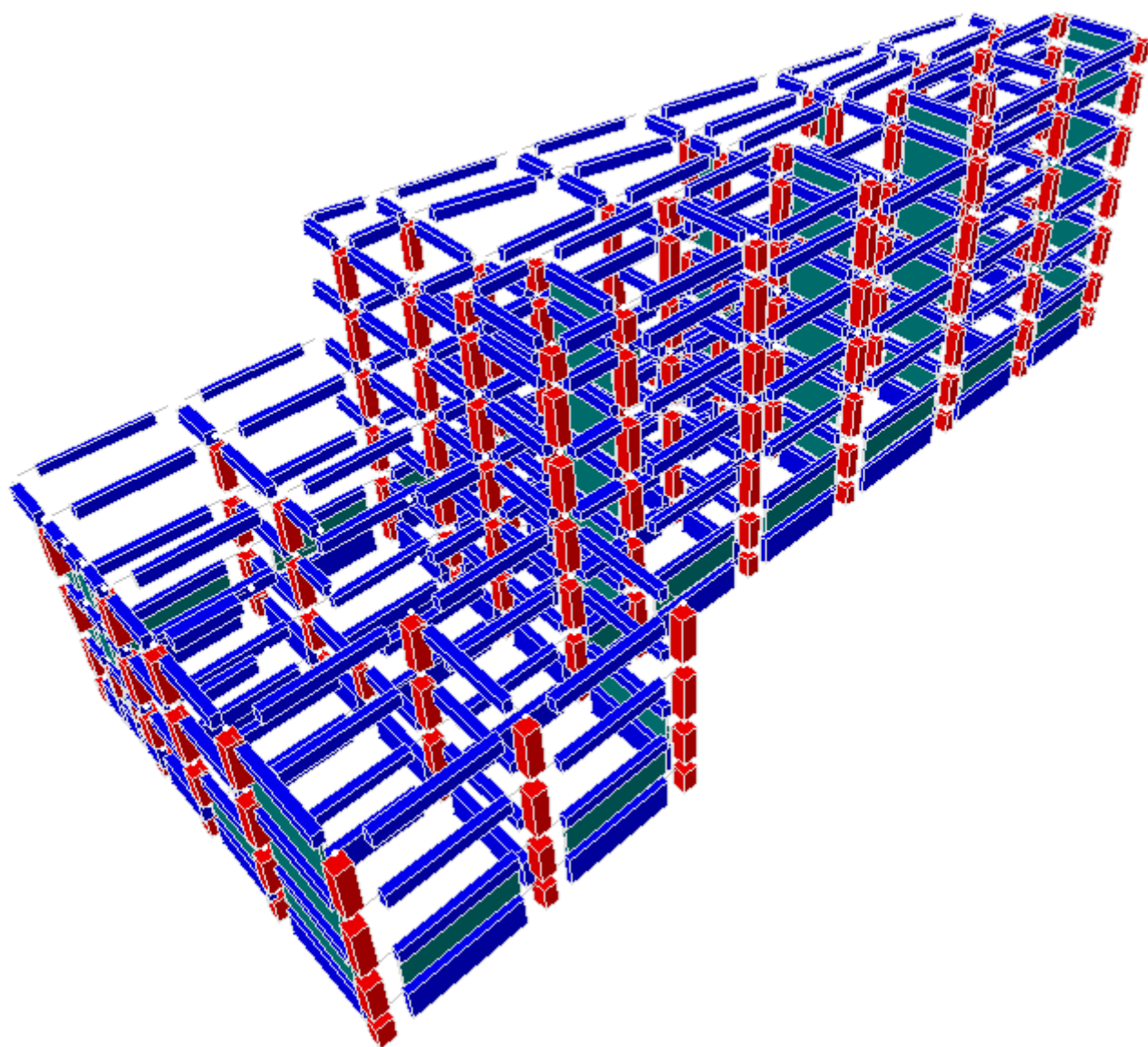
1F PLAN ID

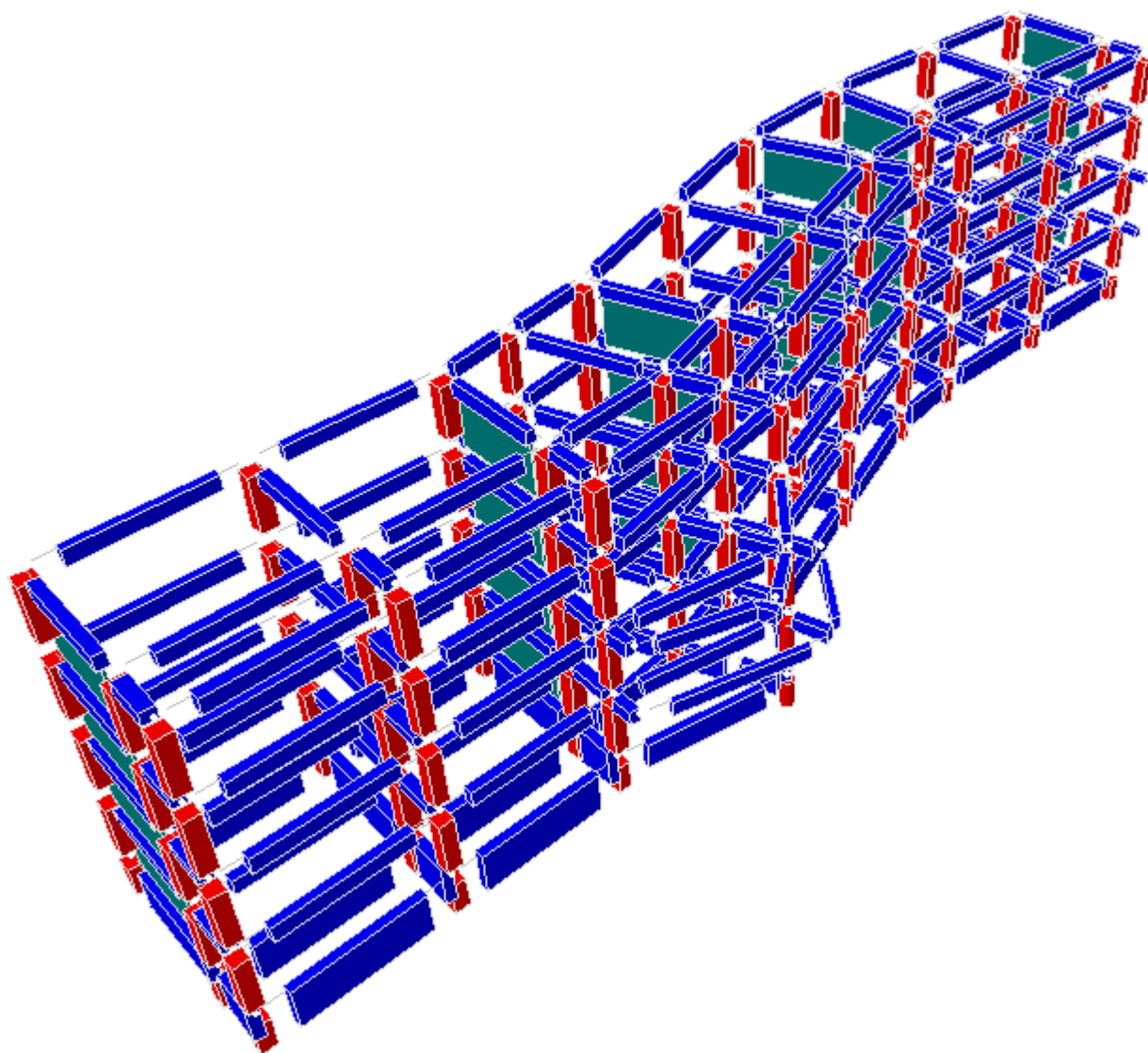
空橋 A

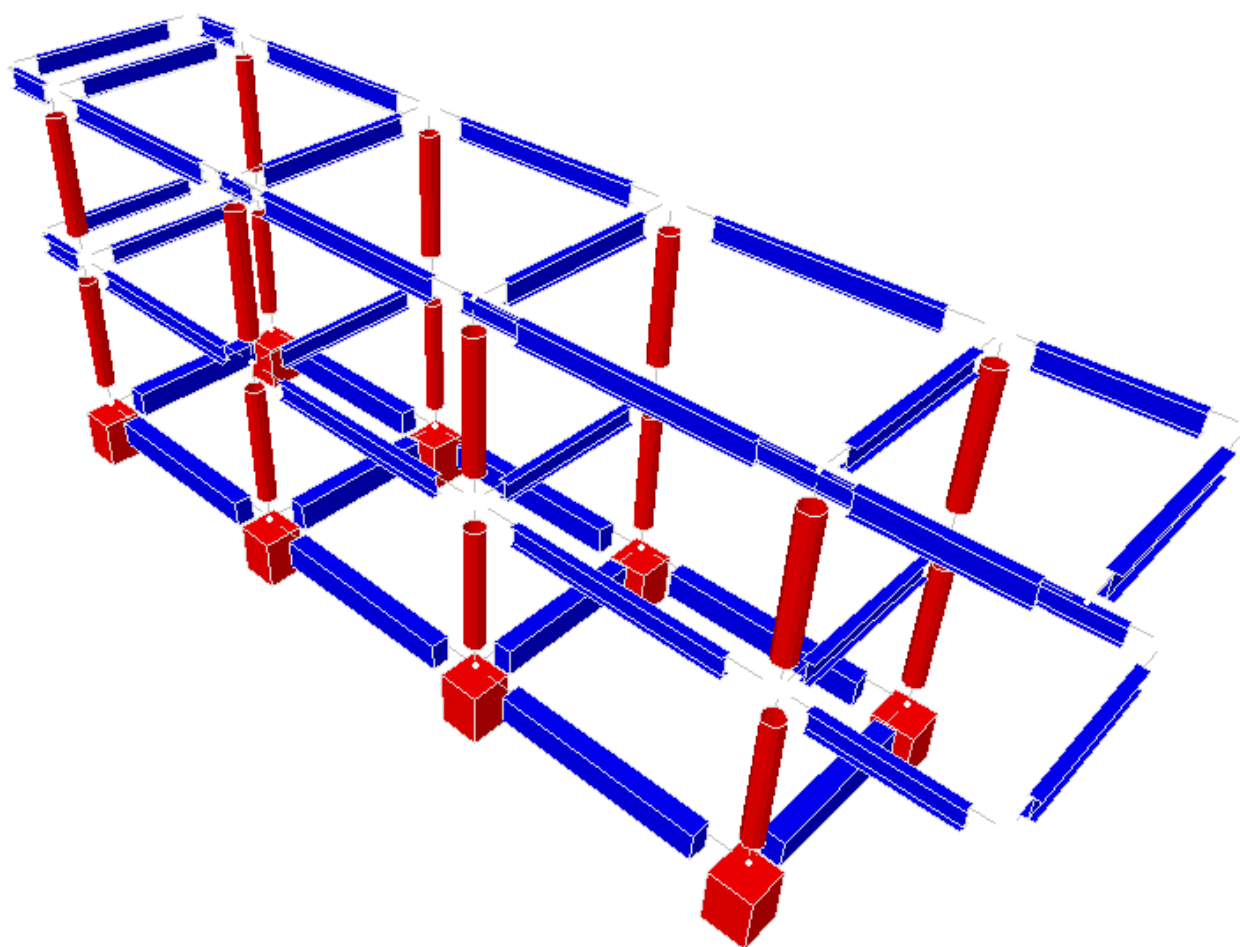


(3D 模型)

A 棟







(Etabs 分析 輸入 data)

A 棟

\$ Control Data. File ETX saved 7/21/05 9:48:07 in KilogramForce-meters
ETABS 6.0
Heading Data : 111142-A
Heading Data : 1FL+4F RC BUILDING
\$ NST NMD NDF NTF NMASS NLD NPER MAT NCP NBP NFP NBRP NPP NSP ILAT DYN IST IPD IRGD ISLF IUNIT
\$ 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 17 18 19 20 21
\$ 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 17 18 19 20 21
7 1 1 1 0 5 18 40 11 30 0 3 4 0 1 2 0 1 0 1 2
\$ GRAV EVT CUT PDFAC PROPFIL
9.81456 0.0001 0 1
\$ Story Data
PF 2.00 1
1 0
R1F 3.80 1
1 0 115.20 24549.2 38.38 17.59
4F 3.80 1
1 0 91.94 21038.3 40.60 13.95
3F 3.80 1
1 0 170.41 74287.1 27.49 14.07
2F 3.80 1
1 0 129.49 56185.9 28.30 13.59
1F 3.00 1
1 0 184.29 76889.9 29.90 14.71
B1F 1.90 1
1 0 0.00 0.0 29.90 14.71 1E10 1E10 1E10
\$ MATERIAL DATA
\$ MID MTYPE E U W M ALPHA DP1 DP2 DP3 DP4
1 C 2510000 0.17 2.288 0 0 \$COL (fc= 280)
2 C 2510000 0.17 2.288 0 0 \$COL (fc= 280)
3 C 1000000 0.17 0.000 0 0 \$ (fc= 10)
4 C 1000000 0.17 0.000 0 0 \$ (fc= 10)
5 C 1000000 0.17 0.000 0 0 \$ (fc= 10)
6 C 1000000 0.17 0.000 0 0 \$ (fc= 10)
7 C 1000000 0.17 0.000 0 0 \$ (fc= 10)
8 C 1000000 0.17 0.000 0 0 \$ (fc= 10)
9 C 2510000 0.17 0.000 0 0 \$ (fc= 10)
10 C 2510000 0.17 0.000 0 0 \$FB.FG(fc= 280):B1FL
\$=====
\$FC=280(1F~2FL)
11 C 2510000 0.17 1.800 0 0 \$ (fc= 280) D60
12 C 2510000 0.17 1.845 0 0 \$ (fc= 280) D65
13 C 2510000 0.17 1.880 0 0 \$ (fc= 280) D70
14 C 2510000 0.17 1.926 0 0 \$ (fc= 280) D75
15 C 2510000 0.17 1.956 0 0 \$ (fc= 280) D80
16 C 2510000 0.17 1.970 0 0 \$ (fc= 280) D85
17 C 2510000 0.17 2.000 0 0 \$ (fc= 280) D90
18 C 2510000 0.17 2.020 0 0 \$ (fc= 280) D95
19 C 2510000 0.17 2.040 0 0 \$ (fc= 280) D100
20 C 2510000 0.17 2.400 0 0 \$ (fc= 280) D100-飛梁
\$=====
\$FC=280(R~ PFL)
21 C 2510000 0.17 1.800 0 0 \$ (fc= 280) D60
22 C 2510000 0.17 1.845 0 0 \$ (fc= 280) D65
23 C 2510000 0.17 1.880 0 0 \$ (fc= 280) D70
24 C 2510000 0.17 1.926 0 0 \$ (fc= 280) D75
25 C 2510000 0.17 1.956 0 0 \$ (fc= 280) D80
26 C 2510000 0.17 1.970 0 0 \$ (fc= 280) D85
27 C 2510000 0.17 2.000 0 0 \$ (fc= 280) D90
28 C 2510000 0.17 2.020 0 0 \$ (fc= 280) D95
29 C 2510000 0.17 2.040 0 0 \$ (fc= 280) D100
30 C 2510000 0.17 2.400 0 0 \$ (fc= 280) D100-飛梁
\$=====
\$Wall
31 W 2510000*0.20 0.17 0.00 0 0 \$ (fc= 280) W20 剪力牆
32 W 2510000*0.90 0.17 1.70 0 0 \$ (fc= 280) 地下室外牆
33 W 10 0.17 0.00 0 0 \$ (fc= 10)
34 W 10 0.17 0.00 0 0 \$ (fc= 10)
35 W 10 0.17 0.00 0 0 \$ (fc= 10)
\$
36 C 2510000*0.60 0.17 1.800 0 0 \$ (fc= 280) D60
37 C 2510000*0.60 0.17 1.800 0 0 \$ (fc= 280) D60
38 W 10 0.17 0.00 0 0 \$ (fc= 10)
39 W 10 0.17 0.00 0 0 \$ (fc= 10)
40 C 10 0.17 2.40 0 0 \$ (fc= 10)虛梁
\$
\$ Column Property Data
\$ ID ITYPE IMAT DMAJ DMIN TF TW RJ RIMAJ RIMIN
\$ C1
1 RECT 1 0.80 0.80 \$Fc=280 C1
2 RECT 1 0.60 0.60 \$Fc=280 CE1
3 RECT 1 0.50 0.50 \$Fc=280 CE2
4 RECT 1 0.10 0.10 \$Fc=280
5 RECT 1 0.10 0.10 \$Fc=280
6 RECT 1 0.10 0.10 \$Fc=280
\$
7 RECT 1 0.50 0.70 \$Fc=280 CP1
8 RECT 1 0.10 0.10 \$Fc=280
9 RECT 1 0.10 0.10 \$Fc=280
10 RECT 1 0.10 0.10 \$Fc=280
11 RECT 1 0.10 0.10 \$Fc=280
\$ Beam Property Data
\$ ID ITYPE IMAT DBMAJ DAMAJ DMIN TF TW RJ RIMAJ RIMIN
\$ B1FL (Fc=280)
1 RECT 10 1.80 0. 0.50 \$ 50x180
2 RECT 10 1.80 0. 0.40 \$ 40x180
3 RECT 10 1 0. 1 \$
4 RECT 10 1 0. 1 \$
5 RECT 10 1 0. 1 \$
\$ 1FL
6 RECT 11 0.75 0. 0.50 \$ 50x75
7 RECT 11 0.75 0. 0.40 \$ 40x75 WB1
8 RECT 11 0.75 0. 0.80 \$ 80x75
9 RECT 11 1 0. 1 \$
10 RECT 11 1 0. 1 \$
\$2FL~R1FL (Fc=280)
11 RECT 11 0.75 0. 0.50 \$ 50x75
12 RECT 11 0.60 0. 0.70 \$ 70x60
13 RECT 11 0.75 0. 0.70 \$ 70x75
14 RECT 11 0.85 0. 0.70 \$ 70x85
15 RECT 11 0.85 0. 0.50 \$ 50x85
16 RECT 11 0.90 0. 0.50 \$ 50x90
17 RECT 11 0.60 0. 0.35 \$b2.g2
18 RECT 11 0.50 0. 0.40 \$b3.g3
19 RECT 11 0.50 0. 0.35 \$b4.g4
20 RECT 11 0.60 0. 0.25 \$b5.g5
\$RFL
21 RECT 11 0.70 0. 0.50 \$ 50x70
22 I-SECT 11 0.80 0. 0.40 0.040 0.025
23 RECT 20 0.10 0. 0.10 \$
24 RECT 20 0.10 0. 0.10 \$
25 RECT 20 0.10 0. 0.10 \$
26 RECT 20 0.10 0. 0.10 \$
27 RECT 20 0.10 0. 0.10 \$
28 RECT 20 0.10 0. 0.10 \$
29 RECT 20 0.10 0. 0.10 \$
30 RECT 20 0.10 0. 0.10 \$
\$***** CHAPTER 5.iv. BRACE PROPERTIES (NBR ROWS) *****

\$
\$ ITYPE=USER A AMAJ AMIN J IMAJ IMIN SMAJ SMIN ZMAJ ZMIN RMAJ RMIN
\$ ID ITYPE IMAT DMAJ DMIN TF TW RJ-TOR RI-MAJ RI-MIN
1 I-SECT 11 0.70 0.30 0.024 0.013
2 RECT 1 1.00 0.90 0.00 0.00 \$ 80*70
3 RECT 1 1.00 0.90 0.00 0.00 \$ 80*70
\$ Panel Property Data
\$ ID ITYPE IMAT TV TH TSHR BI DI BJ DJ
1 MEMB 31 0.200 \$ 剪力牆
2 MEMB 32 0.250 \$ 地下室外牆
3 MEMB 32 0.571 0.292 0.292 \$ W80
4 MEMB 32 0.480 0.173 0.173 \$ W80
\$SPACE FRAME
\$ Frame Heading and Control Data
\$ NFID NC NB NF NJLP NBLP NFLP IJ MBR MPAN MLNK MCONL
1 61 103 0 1 758 0 1 0 68 0 8
\$ Layout Grids
\$
\$ Layout Column Lines
1 0.0 0.0
2 8.5 0.0
3 17.0 0.0
4 0.0 7.7
5 8.5 7.7
6 17.0 7.7
7 21.0 7.7
8 29.5 7.7
9 38.0 7.7
10 47.9 7.7
11 56.4 7.7
12 64.9 7.7
13 0.0 13.7
14 8.5 13.7
15 17.0 13.7
16 21.0 13.7
17 29.5 13.7
18 38.0 13.7
19 47.9 13.7
20 56.4 13.7
21 64.9 13.7
22 0.00 18.20
23 8.50 18.20
24 17.00 18.20
25 21.00 18.20
26 29.50 18.20
27 38.00 18.20
28 47.90 18.20
29 56.40 18.20
30 64.90 18.20
31 0.00 24.40
32 8.50 24.40
33 17.00 24.40
34 38.00 21.00
35 21.00 24.40
36 29.50 24.40
37 38.00 24.40
38 47.90 20.20
39 56.40 20.65
40 64.90 20.65
41 47.90 24.40
42 56.40 24.40
43 64.90 24.40
44 21.00 0.00
45 17.00 28.10
46 21.00 27.41
47 29.50 26.17
48 38.00 24.86
49 64.90 20.71
50 56.40 22.02
51 29.50 22.72
52 47.90 23.33
53 0.00 28.40
54 8.50 28.40
55 17.00 28.40
56 4.45 13.7
57 12.55 13.7
58 8.50 14.80
59 0.00 20.35
60 0.00 22.25
61 56.40 20.20
\$ Layout Beam Bays
1 1 2
2 2 3
3 4 5
4 5 6
5 6 7
6 7 8
7 8 9
8 9 10
9 10 11
10 11 12
11 13 14
12 14 15
13 15 16
14 16 17
15 17 18
16 18 19
17 19 20
18 20 21
19 22 23
20 23 24
21 24 25
22 25 26
23 26 27
24 27 28
25 28 29
26 29 30
27 31 32
28 32 33
29 33 35
30 35 36
31 36 37
32 34 38
33 39 40
34 37 41
35 41 42
36 42 43
37 45 46
38 46 47
39 47 48
40 1 4
41 4 13
42 13 22
43 22 31
44 2 5
45 5 14

47	0	0.820
48	0	0.300
49	1	0.871
50	-0.500	4.138
51	-0.500	1.514
52	-0.500	4.138
53	-0.500	1.514
54	-0.500	4.151
55	-0.500	1.519
56	-0.500	4.138
57	-0.500	1.514
58	-0.500	1.514
59	0	1.640
60	0	0.600
61	1	1.742
62	-0.500	9.740
63	-0.500	3.563
64	-0.500	1.715
65	-0.500	6.885
66	-0.500	1.514
67	-0.500	4.151
68	-0.500	1.519
69	-0.500	4.958
70	-0.500	1.814
71	1	1.678
72	0	0.627
73	0	1.617
74	0	0.592
75	0	2.034
76	0	0.744
77	0	1.125
78	0	0.412
79	0	0.508
80	0	1.490
81	0	0.545
82	0	0.328
83	0	1.239
84	0	0.453
85	0	1.439
86	0	0.526
87	0	0.000
88	0	0.000
89	0	1.831
90	0	0.670
91	0	2.191
92	0	0.802
93	0	1.839
94	0	0.673
95	1	0.615
96	-0.500	10.332
97	-0.500	1.022
98	-0.500	3.780
99	0	0.674
100	0	1.182
101	0	0.433
102	-0.500	10.332
103	-0.500	1.022
104	-0.500	3.780
105	0	1.842
106	0	0.637
107	0	0.873
108	0	1.331
109	0	0.320
110	0	0.138
111	0	1.248
112	0	0.456
113	0	1.294
114	0	0.473
115	0	1.539
116	0	0.509
117	0	1.313
118	0	0.556
119	0	1.022
120	0	0.374
121	0	1.186
122	0	0.434
123	1	1.135
124	-0.500	2.054
125	-0.500	0.751
126	-0.500	0.882
127	-0.500	0.323
128	-0.500	1.931
129	-0.500	5.601
130	-0.500	2.049
131	-0.500	1.005
132	-0.500	1.734
133	-0.500	1.549
134	-0.500	1.254
135	-0.500	0.459
136	-0.500	1.830
137	-0.500	0.670
138	-0.500	1.485
139	-0.500	0.820
140	-0.500	1.543
141	-0.500	0.300
142	-0.500	1.209
143	-0.500	1.042
144	-0.500	0.442
145	-0.500	0.381
146	-0.500	1.188
147	-0.500	0.980
148	-0.500	1.242
149	-0.500	7.082

505	1	1.913		
	-0.500	11.953		
506	1	1.062		
	-0.500	6.641		
507	1	1.913		
	-0.500	11.953		
508	1	1.062		
	-0.500	6.641		
509	1	2.218		
	-0.500	12.408		
510	1	1.232		
	-0.500	6.893		
511	1	1.913		
	-0.500	11.953		
512	1	1.062		
	-0.500	6.641		
513	1	1.913		
	-0.500	11.953		
514	1	1.062		
	-0.500	6.641		
515	1	1.913		
	-0.500	12.336		
516	1	1.062		
	-0.500	6.853		
517	1	1.913		
	-0.500	12.336		
518	1	1.062		
	-0.500	6.853		
519	0	1.800		
520	0	1.000		
521	1	1.913		
	-0.500	12.336		
522	1	1.062		
	-0.500	6.853		
523	1	1.913		
	-0.500	12.336		
524	1	1.062		
	-0.500	6.853		
525	2	2.384	-0.500	4.556
	-0.300	7.475		
526	2	1.325	-0.500	2.531
	-0.300	4.153		
527	1	1.913		
	-0.500	12.336		
528	1	1.062		
	-0.500	6.853		
529	1	2.097		
	-0.500	4.542		
530	1	1.165		
	-0.500	2.523		
531	1	0.956		
	-0.500	7.793		
532	1	0.531		
	-0.500	4.330		
533	1	0.956		
	-0.500	7.793		
534	1	0.531		
	-0.500	4.330		
535	0	0.900		
536	0	0.500		
537	1	0.956		
	-0.500	7.793		
538	1	0.531		
	-0.500	4.330		
539	1	0.956		
	-0.500	7.793		
540	1	0.531		
	-0.500	4.330		
541	1	1.280		
	-0.300	7.475		
542	1	0.711		
	-0.300	4.153		
543	1	0.956		
	-0.500	7.793		
544	1	0.531		
	-0.500	4.330		
545	0	1.141		
546	0	0.634		
547	1	0.866		
	-0.500	8.056		
548	1	0.481		
	-0.500	4.476		
549	0	1.235		
550	0	0.686		
551	0	1.009		
552	0	0.561		
553	1	1.733		
	-0.500	16.112		
554	1	0.963		
	-0.500	8.951		
555	0	2.470		
556	0	1.372		
557	0	2.019		
558	0	1.122		
559	0	2.514		
560	0	1.397		
561	1	0.866		
	-0.500	8.056		
562	1	0.481		
	-0.500	4.476		
563	0	2.435		
564	0	1.353		
565	0	2.009		
566	0	1.116		
567	0	2.476		
568	0	1.376		
569	0	2.359		
570	0	1.311		
571	0	2.435		
572	0	1.353		
573	0	2.009		
574	0	1.116		
575	0	2.476		
576	0	1.376		
577	0	2.470		
578	0	1.372		
579	0	2.019		
580	0	1.122		
581	0	2.514		
582	0	1.397		
583	0	2.544		
584	0	1.413		
585	0	2.022		
586	0	1.123		
587	0	2.169		
588	0	1.205		
589	0	2.544		
590	0	1.413		
591	0	2.022		
592	0	1.123		
593	0	1.800		
594	0	1.000		
595	0	2.470		
596	0	1.372		
597	0	2.019		
598	0	1.122		
599	0	1.235		
600	0	0.686		
601	0	1.009		
602	0	0.561		
603	0	3.058		
604	0	1.699		
605	0	1.888		
606	0	1.049		
607	1	1.998		
	-0.173	9.695		
608	1	1.110		
	-0.173	5.386		
609	0	0.805		
610	0	0.447		
611	1	0.627		
	-0.173	9.695		
612	1	0.348		
	-0.173	5.386		
613	0	0.967		
614	0	0.537		
615	0	1.913		
616	0	1.063		
617	0	0.967		
618	0	0.537		
619	1	-4.250		
	-0.500	-47.387		
620	1	-1.488		
	-0.500	-16.586		
621	1	-5.759		
	-0.500	-64.210		
622	1	-1.891		
	-0.500	-21.087		
623	1	-8.500		
	-0.500	-80.325		
624	1	-2.975		
	-0.500	-28.114		
625	1	-11.517		
	-0.500	-108.84		
626	1	-3.782		
	-0.500	-35.745		
627	0	-5.420		
628	0	-1.780		
629	1	-5.759		
	-0.500	-44.630		
630	1	-1.891		
	-0.500	-14.657		
631	1	-5.759		
	-0.500	-44.630		
632	1	-1.891		
	-0.500	-14.657		
633	1	-6.707		
	-0.500	-47.286		
634	1	-2.203		
	-0.500	-15.529		
635	1	-5.759		
	-0.500	-44.630		
636	1	-1.891		
	-0.500	-14.657		
637	1	-5.759		
	-0.500	-44.630		
638	1	-1.891		
	-0.500	-14.657		
639	1	-8.500		
	-0.500	-53.125		
640	1	-2.975		
	-0.500	-18.594		
641	1	-11.517		
	-0.500	-71.984		
642	1	-3.782		
	-0.500	-23.641		
643	0	-10.840		
644	0	-3.560		
645	1	-11.517		
	-0.500	-71.984		
646	1	-3.782		
	-0.500	-23.641		
647	1	-11.517		
	-0.500	-71.984		
648	1	-3.782		
	-0.500	-23.641		
649	1	-13.359		
	-0.500	-74.725		
650	1	-4.387		
	-0.500	-24.541		
651	1	-11.517		
	-0.500	-71.984		
652	1	-3.782		
	-0.500	-23.641		
653	1	-11.517		
	-0.500	-71.984		
654	1	-3.782		
	-0.500	-23.641		
655	1	-8.500		
	-0.500	-54.825		
656	1	-2.975		
	-0.500	-19.189		
657	1	-11.517		
	-0.500	-74.288		
658	1	-3.782		
	-0.500	-24.397		
659	0	-10.840		
660	0	-3.560		
661	1	-11.517		
	-0.500	-74.288		
662	1	-3.782		
	-0.500	-24.397		
663	1	-11.517		
	-0.500	-74.288		
664	1	-3.782		
	-0.500	-24.397		
665	2	-14.359	-0.500	-27.439
	-0.300	-45.018		
666	2	-4.716	-0.500	-9.011
	-0.300	-14.784		
667	1	-11.517		
	-0.500	-74.288		
668	1	-3.782		
	-0.500	-24.397		
669	1	-11.517		
	-0.500	-74.288		
670	1	-3.782		
	-0.500	-24.397		
671	1	-4.250		
	-0.500	-34.637		
672	1	-1.488		
	-0.500	-12.123		
673	1	-5.759		
	-0.500	-46.934		

674 1 -1.891
-0.500 -15.414
675 0 -5.420
676 0 -1.780
677 1 -5.759
-0.500 -46.934
678 1 -1.891
-0.500 -15.414
679 1 -5.759
-0.500 -46.934
680 1 -1.891
-0.500 -15.414
681 1 -7.707
-0.300 -45.018
682 1 -2.531
-0.300 -14.784
683 1 -5.759
-0.500 -46.934
684 1 -1.891
-0.500 -15.414
685 1 -5.759
-0.500 -46.934
686 1 -1.891
-0.500 -15.414
687 0 -6.154
688 0 -2.154
689 0 -5.490
690 0 -1.921
691 0 -4.486
692 0 -1.570
693 0 -14.493
694 0 -4.893
695 0 -12.928
696 0 -4.364
697 0 -10.565
698 0 -3.566
699 0 -13.157
700 0 -4.441
701 0 -8.339
702 0 -2.739
703 0 -14.665
704 0 -4.816
705 0 -12.101
706 0 -3.974
707 0 -14.913
708 0 -4.898
709 0 -14.209
710 0 -4.667
711 0 -14.665
712 0 -4.816
713 0 -12.101
714 0 -3.974
715 0 -14.913
716 0 -4.898
717 0 -14.877
718 0 -4.886
719 0 -12.157
720 0 -3.993
721 0 -15.140
722 0 -4.972
723 0 -15.319
724 0 -5.031
725 0 -12.176
726 0 -3.999
727 0 -13.061
728 0 -4.290
729 0 -15.319
730 0 -5.031
731 0 -12.176
732 0 -3.999
733 0 -10.840
734 0 -3.560
735 0 -14.877
736 0 -4.886
737 0 -12.157
738 0 -3.993
739 0 -7.438
740 0 -2.443
741 0 -6.079
742 0 -1.996
743 0 -18.414
744 0 -6.047
745 0 -13.045
746 0 -4.284
747 0 -16.508
748 0 -5.422
749 0 -6.523
750 0 -2.142
751 0 -8.254
752 0 -2.711
753 0 -4.299
754 0 -1.505
755 0 -8.500
756 0 -2.975
757 0 -4.299
758 0 -1.505

\$ Joint Assignment (Diaphragm and spring)
\$ NC1 NC2 NSAME SD1 SD2 IDIA ISPR
\$ PF
10 12 0 PF PF 0 0
19 21 0 PF PF 0 0
\$ R1F
8 8 0 R1F R1F 0 0
11 12 0 R1F R1F 0 0
\$ 4F
34 34 0 4F 4F 0 0
36 38 0 4F 4F 0 0
\$ 3F
36 36 0 3F 3F 0 0
\$ 2F
34 34 0 2F 2F 0 0
36 38 0 2F 2F 0 0
\$ 7
7 0 2F 2F 0 0
\$15 15 0 2F 2F 0 0
\$21 22 0 8F 7F 0 0
\$52 52 0 8F 7F 0 0
\$ 1 2 0 2F 2F 0 0
\$ 12 12 0 1MF 1MF 0 0
\$ 1 2 0 PF PF 0 0
\$ 7 9 0 PF PF 0 0

\$ Column Assignment Data
\$ NC1 NC2 NSAME SD1 SD2 ID IPMAJ IPMIN
\$C1-2F
1 5 0 3F 1F 1
1 5 0 B1F B1F 1 3 3
13 13 1
22 23 1
31 32 1
\$C1-3F
33 33 0 4F 1F 1
33 33 0 B1F B1F 1 3 3

\$C1-4F
24 30 0 R1F 1F 1
24 30 0 B1F B1F 1 3 3
33 35 24
38 38 24
\$C1-R1F
6 12 0 PF 1F 1
6 12 0 B1F B1F 1 3 3
15 21 7
\$CE1
41 43 0 1F 1F 2
41 43 0 B1F B1F 2 3 3
36 37 41
14 14 41
\$CE2
59 60 0 1F 1F 3
59 60 0 B1F B1F 3 3 3

\$ Beam Assignment Data
\$ NB1 NB2 NSAME SD1 SD2 ID IPMAJ IPMIN IPI IPJ
\$=====
\$-----\$ PFL (FC=280)-----
\$=====
\$ 50x75
5 7 0 PF PF 21
9 10 0 PF PF 21
13 15 0 PF PF 21
17 18 0 PF PF 21
49 49 0 PF PF 21
55 55 0 PF PF 21
58 58 0 PF PF 21
61 61 0 PF PF 21
64 64 0 PF PF 21
67 67 0 PF PF 21
69 69 0 PF PF 21
\$=====
\$-----\$ R1FL (FC=280)-----
\$=====
\$ 50x75
5 10 0 R1F R1F 11
13 18 0 R1F R1F 11
21 26 0 R1F R1F 11
29 29 0 R1F R1F 11
32 32 0 R1F R1F 11
49 51 0 R1F R1F 11
55 57 0 R1F R1F 11
59 59 0 R1F R1F 11
61 66 0 R1F R1F 11
68 70 0 R1F R1F 11
72 72 0 R1F R1F 11
80 80 0 R1F R1F 11
84 84 0 R1F R1F 11
87 88 0 R1F R1F 11
101 101 0 R1F R1F 11 2 2
102 103 0 R1F R1F 11
\$ 70x75
85 86 0 R1F R1F 13
89 89 0 R1F R1F 13
73 74 0 R1F R1F 13
\$ 35x60
37 39 0 R1F R1F 17 3 3
82 83 0 R1F R1F 17 3 3
\$-----\$ 4FL (FC=280)-----
\$=====
\$ 50x75
6 10 0 4F 4F 11
14 18 0 4F 4F 11
22 26 0 4F 4F 11
49 51 0 4F 4F 11
55 59 0 4F 4F 11
61 70 0 4F 4F 11
76 76 0 4F 4F 11
78 78 0 4F 4F 11
92 92 0 4F 4F 11
\$ 70x60
5 5 0 4F 4F 12
13 13 0 4F 4F 12
21 21 0 4F 4F 12
29 29 0 4F 4F 12
\$ 35x60
33 33 0 4F 4F 17 3 3
\$-----\$ 3FL (FC=280)-----
\$=====
\$ 50x75
1 4 0 3F 3F 11
6 10 0 3F 3F 11
14 20 0 3F 3F 11
22 28 0 3F 3F 11
32 32 0 3F 3F 11
40 42 0 3F 3F 11
98 100 0 3F 3F 11
44 44 0 3F 3F 11
47 51 0 3F 3F 11
55 59 0 3F 3F 11
61 70 0 3F 3F 11
76 76 0 3F 3F 11
78 78 0 3F 3F 11
90 90 0 3F 3F 11
92 92 0 3F 3F 11
97 97 0 3F 3F 11
\$ 70x60
5 5 0 3F 3F 12
13 13 0 3F 3F 12
21 21 0 3F 3F 12
29 29 0 3F 3F 12
\$ 70x75
95 96 0 3F 3F 13
\$ 70x85
91 91 0 3F 3F 14
\$ 50x85
90 90 0 3F 3F 15
92 92 0 3F 3F 15
\$ 40x65
93 93 0 3F 3F 17 1 1
94 94 0 3F 3F 17 2 2
\$ 35x60
33 33 0 3F 3F 17 3 3
\$-----\$ 2FL (FC=280)-----
\$=====
\$ 50x75
1 4 0 2F 2F 11
6 10 0 2F 2F 11
14 20 0 2F 2F 11
22 28 0 2F 2F 11
40 42 0 2F 2F 11
98 100 0 2F 2F 11
44 44 0 2F 2F 11
47 51 0 2F 2F 11
55 59 0 2F 2F 11

40	40	0	3F	3F	283	284	0	40	40	0	1F	1F	547	548	0
41	41	0	3F	3F	285	286	0	41	41	0	1F	1F	549	550	0
42	42	0	3F	3F	287	288	0	42	42	0	1F	1F	551	552	0
44	44	0	3F	3F	289	290	0	44	44	0	1F	1F	553	554	0
47	47	0	3F	3F	291	292	0	45	45	0	1F	1F	555	556	0
48	48	0	3F	3F	293	294	0	46	46	0	1F	1F	557	558	0
49	49	0	3F	3F	295	296	0	47	47	0	1F	1F	559	560	0
50	50	0	3F	3F	297	298	0	48	48	0	1F	1F	561	562	0
51	51	0	3F	3F	299	300	0	49	49	0	1F	1F	563	564	0
55	55	0	3F	3F	301	302	0	50	50	0	1F	1F	565	566	0
56	56	0	3F	3F	303	304	0	51	51	0	1F	1F	567	568	0
57	57	0	3F	3F	305	306	0	52	52	0	1F	1F	569	570	0
58	58	0	3F	3F	307	308	0	55	55	0	1F	1F	571	572	0
59	59	0	3F	3F	309	310	0	56	56	0	1F	1F	573	574	0
61	61	0	3F	3F	311	312	0	57	57	0	1F	1F	575	576	0
62	62	0	3F	3F	313	314	0	58	58	0	1F	1F	577	578	0
63	63	0	3F	3F	315	316	0	59	59	0	1F	1F	579	580	0
64	64	0	3F	3F	317	318	0	60	60	0	1F	1F	581	582	0
65	65	0	3F	3F	319	320	0	61	61	0	1F	1F	583	584	0
66	66	0	3F	3F	321	322	0	62	62	0	1F	1F	585	586	0
67	67	0	3F	3F	323	324	0	63	63	0	1F	1F	587	588	0
68	68	0	3F	3F	325	326	0	64	64	0	1F	1F	589	590	0
69	69	0	3F	3F	327	328	0	65	65	0	1F	1F	591	592	0
70	70	0	3F	3F	329	330	0	66	66	0	1F	1F	593	594	0
76	76	0	3F	3F	331	332	0	67	67	0	1F	1F	595	596	0
78	78	0	3F	3F	333	334	0	68	68	0	1F	1F	597	598	0
90	90	0	3F	3F	335	336	0	69	69	0	1F	1F	599	600	0
91	91	0	3F	3F	337	338	0	70	70	0	1F	1F	601	602	0
92	92	0	3F	3F	339	340	0	75	75	0	1F	1F	603	604	0
93	93	0	3F	3F	341	342	0	76	76	0	1F	1F	605	606	0
94	94	0	3F	3F	343	344	0	77	77	0	1F	1F	607	608	0
95	95	0	3F	3F	345	346	0	78	78	0	1F	1F	609	610	0
96	96	0	3F	3F	347	348	0	79	79	0	1F	1F	611	612	0
97	97	0	3F	3F	349	350	0	98	98	0	1F	1F	613	614	0
98	98	0	3F	3F	351	352	0	99	99	0	1F	1F	615	616	0
99	99	0	3F	3F	353	354	0	100	100	0	1F	1F	617	618	0
100	100	0	3F	3F	355	356	0	1	1	0	B1F	B1F	619	620	0
1	1	0	2F	2F	357	358	0	2	2	0	B1F	B1F	621	622	0
2	2	0	2F	2F	359	360	0	3	3	0	B1F	B1F	623	624	0
3	3	0	2F	2F	361	362	0	4	4	0	B1F	B1F	625	626	0
4	4	0	2F	2F	363	364	0	5	5	0	B1F	B1F	627	628	0
5	5	0	2F	2F	365	366	0	6	6	0	B1F	B1F	629	630	0
6	6	0	2F	2F	367	368	0	7	7	0	B1F	B1F	631	632	0
7	7	0	2F	2F	369	370	0	8	8	0	B1F	B1F	633	634	0
8	8	0	2F	2F	371	372	0	9	9	0	B1F	B1F	635	636	0
9	9	0	2F	2F	373	374	0	10	10	0	B1F	B1F	637	638	0
10	10	0	2F	2F	375	376	0	11	11	0	B1F	B1F	639	640	0
13	13	0	2F	2F	377	378	0	12	12	0	B1F	B1F	641	642	0
14	14	0	2F	2F	379	380	0	13	13	0	B1F	B1F	643	644	0
15	15	0	2F	2F	381	382	0	14	14	0	B1F	B1F	645	646	0
16	16	0	2F	2F	383	384	0	15	15	0	B1F	B1F	647	648	0
17	17	0	2F	2F	385	386	0	16	16	0	B1F	B1F	649	650	0
18	18	0	2F	2F	387	388	0	17	17	0	B1F	B1F	651	652	0
19	19	0	2F	2F	389	390	0	18	18	0	B1F	B1F	653	654	0
20	20	0	2F	2F	391	392	0	19	19	0	B1F	B1F	655	656	0
21	21	0	2F	2F	393	394	0	20	20	0	B1F	B1F	657	658	0
22	22	0	2F	2F	395	396	0	21	21	0	B1F	B1F	659	660	0
23	23	0	2F	2F	397	398	0	22	22	0	B1F	B1F	661	662	0
24	24	0	2F	2F	399	400	0	23	23	0	B1F	B1F	663	664	0
25	25	0	2F	2F	401	402	0	24	24	0	B1F	B1F	665	666	0
26	26	0	2F	2F	403	404	0	25	25	0	B1F	B1F	667	668	0
27	27	0	2F	2F	405	406	0	26	26	0	B1F	B1F	669	670	0
28	28	0	2F	2F	407	408	0	27	27	0	B1F	B1F	671	672	0
29	29	0	2F	2F	409	410	0	28	28	0	B1F	B1F	673	674	0
33	33	0	2F	2F	411	412	0	29	29	0	B1F	B1F	675	676	0
40	40	0	2F	2F	413	414	0	30	30	0	B1F	B1F	677	678	0
41	41	0	2F	2F	415	416	0	31	31	0	B1F	B1F	679	680	0
42	42	0	2F	2F	417	418	0	34	34	0	B1F	B1F	681	682	0
44	44	0	2F	2F	419	420	0	35	35	0	B1F	B1F	683	684	0
47	47	0	2F	2F	421	422	0	36	36	0	B1F	B1F	685	686	0
48	48	0	2F	2F	423	424	0	40	40	0	B1F	B1F	687	688	0
49	49	0	2F	2F	425	426	0	41	41	0	B1F	B1F	689	690	0
50	50	0	2F	2F	427	428	0	42	42	0	B1F	B1F	691	692	0
51	51	0	2F	2F	429	430	0	44	44	0	B1F	B1F	693	694	0
55	55	0	2F	2F	431	432	0	45	45	0	B1F	B1F	695	696	0
56	56	0	2F	2F	433	434	0	46	46	0	B1F	B1F	697	698	0
57	57	0	2F	2F	435	436	0	47	47	0	B1F	B1F	699	700	0
58	58	0	2F	2F	437	438	0	48	48	0	B1F	B1F	701	702	0
59	59	0	2F	2F	439	440	0	49	49	0	B1F	B1F	703	704	0
61	61	0	2F	2F	441	442	0	50	50	0	B1F	B1F	705	706	0
62	62	0	2F	2F	443	444	0	51	51	0	B1F	B1F	707	708	0
63	63	0	2F	2F	445	446	0	52	52	0	B1F	B1F	709	710	0
64	64	0	2F	2F	447	448	0	55	55	0	B1F	B1F	711	712	0
65	65	0	2F	2F	449	450	0	56	56	0	B1F	B1F	713	714	0
66	66	0	2F	2F	451	452	0	57	57	0	B1F	B1F	715	716	0
67	67	0	2F	2F	453	454	0	58	58	0	B1F	B1F	717	718	0
68	68	0	2F	2F	455	456	0	59	59	0	B1F	B1F	719	720	0
69	69	0	2F	2F	457	458	0	60	60	0	B1F	B1F	721	722	0
70	70	0	2F	2F	459	460	0	61	61	0	B1F	B1F	723	724	0
76	76	0	2F	2F	461	462	0	62	62	0	B1F	B1F	725	726	0
78	78	0	2F	2F	463	464	0	63	63	0	B1F	B1F	727	728	0
92	92	0	2F	2F	465	466	0	64	64	0	B1F	B1F	729	730	0
95	95	0	2F	2F	467	468	0	65	65	0	B1F	B1F	731	732	0
96	96	0	2F	2F	469	470	0	66	66	0	B1F	B1F	733	734	0
97	97	0	2F	2F	471	472	0	67	67	0	B1F	B1F	735	736	0
98	98	0	2F	2F	473	474	0	68	68	0	B1F	B1F	737	738	0
99	99	0	2F	2F	475	476	0	69	69	0	B1F	B1F	739	740	0
100	100	0	2F	2F	477	478	0	70	70	0	B1F	B1F	741	742	0
1	1	0	1F	1F	479	480	0	75	75	0	B1F	B1F	743	744	0
2	2	0	1F	1F	481	482	0	76	76	0	B1F	B1F	745	746	0
3	3	0	1F	1F	483	484	0	77	77	0	B1F	B1F	747	748	0
4	4	0	1F	1F	485	486	0	78	78	0	B1F	B1F	749	750	0
5	5	0	1F	1F	487	488	0	79	79	0	B1F	B1F	751	752	0
6	6	0	1F	1F	489	490	0	98	98	0	B1F	B1F	753	754	0
7	7	0	1F	1F	491	492	0	99	99	0	B1F	B1F	755	756	0
8	8	0	1F	1F	493	494	0	100	100	0	B1F	B1F	757	758	0

59

	-0.450	3.436				
139	3	1.666				
	-0.050	5.986	-0.500	5.512	-0.950	5.986
140	3	0.740				
	-0.050	2.660	-0.500	2.450	-0.950	2.660
141	3	1.666				
	-0.050	5.986	-0.500	5.512	-0.950	5.986
142	3	0.740				
	-0.050	2.660	-0.500	2.450	-0.950	2.660
143	0	0.979				
144	0	0.435				
145	1	1.147				
	-0.500	7.875				
146	1	0.510				
	-0.500	3.500				
147	0	1.237				
148	0	0.550				
149	1	1.575				
	-0.500	15.750				
150	1	0.700				
	-0.500	7.000				
151	0	1.200				
152	0	0.533				
153	1	2.277				
	-0.500	7.875				
154	1	1.012				
	-0.500	3.500				
155	0	1.193				
156	0	0.530				
157	0	3.063				
158	0	1.361				
159	0	1.239				
160	0	0.551				
161	1	2.363				
	-0.500	7.869				
162	1	1.050				
	-0.500	3.497				
163	0	1.227				
164	0	0.545				
165	1	1.728				
	-0.500	7.869				
166	1	0.768				
	-0.500	3.497				
167	0	1.230				
168	0	0.547				
169	1	2.090				
	-0.500	7.875				
170	1	0.929				
	-0.500	3.500				
171	0	1.237				
172	0	0.550				
173	1	1.575				
	-0.500	15.750				
174	1	0.700				
	-0.500	7.000				
175	0	0.979				
176	0	0.435				
177	1	1.148				
	-0.500	7.875				
178	1	0.510				
	-0.500	3.500				
179	0	1.214				
180	0	0.540				
181	0	1.177				
182	0	0.523				
183	0	2.920				
184	0	1.298				
185	0	0.720				
186	0	0.320				
187	0	0.976				
188	0	0.434				
189	1	1.151				
	-0.500	1.607				
190	1	0.532				
	-0.500	0.756				
191	1	1.151				
	-0.500	1.607				
192	1	0.532				
	-0.500	0.756				
193	1	1.151				
	-0.500	1.607				
194	1	0.532				
	-0.500	0.756				
195	1	1.151				
	-0.500	1.613				
196	1	0.532				
	-0.500	0.759				
197	0	1.229				
198	0	0.569				
199	3	1.344				
	-0.050	4.592	-0.500	1.607	-0.950	4.592
200	3	0.631				
	-0.050	2.111	-0.500	0.756	-0.950	2.111
201	3	1.344				
	-0.050	4.592	-0.500	1.607	-0.950	4.592
202	3	0.631				
	-0.050	2.111	-0.500	0.756	-0.950	2.111
203	1	1.666				
	-0.500	6.813				
204	1	0.784				
	-0.500	3.206				
205	1	1.666				
	-0.500	6.813				
206	1	0.784				
	-0.500	3.206				
207	0	2.352				
208	0	1.107				
209	0	2.039				
210	0	0.960				
211	1	2.540				
	-0.500	1.607				
212	1	1.195				
	-0.500	0.756				
213	1	1.666				
	-0.500	6.816				
214	1	0.784				
	-0.500	3.207				
215	1	1.542				
	-0.300	7.302				
216	1	0.726				
	-0.300	3.436				
217	1	1.666				
	-0.500	6.813				
218	1	0.784				
	-0.500	3.206				
219	1	1.666				
	-0.500	6.813				
220	1	0.784				
	-0.500	3.206				
221	3	1.575				
	-0.050	5.770	-0.500	5.206	-0.950	5.770
222	3	0.740				
	-0.050	2.660	-0.500	2.450	-0.950	2.660
223	3	1.575				
	-0.050	5.770	-0.500	5.206	-0.950	5.770
224	3	0.740				
	-0.050	2.660	-0.500	2.450	-0.950	2.660
225	0	1.350				
226	0	0.626				
227	0	1.412				
228	0	0.655				
229	2	2.450				
	-0.050	5.767	-0.950	5.767		
230	2	1.152				
	-0.050	2.659	-0.950	2.659		
231	3	1.575				
	-0.050	5.770	-0.500	5.203	-0.950	5.770
232	3	0.740				
	-0.050	2.660	-0.500	2.448	-0.950	2.660
233	1	1.154				
	-0.450	7.302				
234	1	0.534				
	-0.450	3.436				
235	3	1.575				
	-0.050	5.770	-0.500	5.206	-0.950	5.770
236	3	0.740				
	-0.050	2.660	-0.500	2.450	-0.950	2.660
237	3	1.575				
	-0.050	5.770	-0.500	5.206	-0.950	5.770
238	3	0.740				
	-0.050	2.660	-0.500	2.450	-0.950	2.660
239	0	0.944				
240	0	0.435				
241	1	1.104				
	-0.500	7.438				
242	1	0.510				
	-0.500	3.500				
243	0	1.169				
244	0	0.550				
245	1	1.488				
	-0.500	14.875				
246	1	0.700				
	-0.500	7.000				
247	0	1.259				
248	0	0.593				
249	1	2.150				
	-0.500	7.438				
250	1	1.012				
	-0.500	3.500				
251	0	1.330				
252	0	0.626				
253	0	2.893				
254	0	1.361				
255	0	1.170				
256	0	0.551				
257	1	2.232				
	-0.500	7.432				
258	1	1.050				
	-0.500	3.497				
259	0	1.159				
260	0	0.545				
261	1	1.632				
	-0.500	7.432				
262	1	0.768				
	-0.500	3.497				
263	0	1.162				
264	0	0.547				
265	1	1.974				
	-0.500	7.438				
266	1	0.929				
	-0.500	3.500				
267	0	1.169				
268	0	0.550				
269	1	1.488				
	-0.500	14.875				
270	1	0.700				
	-0.500	7.000				
271	0	0.944				
272	0	0.435				
273	1	1.104				
	-0.500	7.437				
274	1	0.510				
	-0.500	3.500				
275	0	1.802				
276	0	0.848				
277	0	1.289				
278	0	0.607				
279	0	2.192				
280	0	1.031				
281	0	2.758				
282	0	1.298				
283	0	0.720				
284	0	0.320				
285	0	0.720				
286	0	0.320				
287	0	0.720				
288	0	0.329				
289	0	1.351				
290	0	0.626				
291	0	0.843				
292	0	0.387				
293	0	1.123				
294	0	0.519				
295	1	1.151				
	-0.500	1.607				
296	1	0.532				
	-0.500	0.756				
297	1	1.151				
	-0.500	1.607				
298	1	0.532				
	-0.500	0.756				
299	1	1.151				
	-0.500	1.607				
300	1	0.532				
	-0.500	0.756				
301	1	1.151				
	-0.500	1.613				
302	1	0.532				
	-0.500	0.759				
303	2	1.280				
	-0.050	2.042	-0.650	2.042		
304	2	0.599				
	-0.050	0.935	-0.650	0.935		
305	3	1.344				
	-0.050	4.592	-0.500	1.607	-0.950	4.592
306	3	0.631				
	-0.050	2.111	-0.500	0.756	-0.950	2.111
307	3	1.344				
	-0.050	4.592	-0.500	1.607	-0.950	4.592
308	3	0.631				
	-0.050	2.111	-0.500	0.756	-0.950	2.111
309	1	1.666	</			

	-0.500	3.206				
311	1	1.666				
	-0.500	6.813				
312	1	0.784				
	-0.500	3.206				
313	0	2.352				
314	0	1.107				
315	0	2.039				
316	0	0.960				
317	1	2.540				
	-0.500	1.607				
318	1	1.195				
	-0.500	0.756				
319	1	1.666				
	-0.500	6.816				
320	1	0.784				
	-0.500	3.207				
321	1	1.542				
	-0.300	7.302				
322	1	0.726				
	-0.300	3.436				
323	1	1.666				
	-0.500	6.813				
324	1	0.784				
	-0.500	3.206				
325	1	1.666				
	-0.500	6.813				
326	1	0.784				
	-0.500	3.206				
327	3	1.575				
	-0.050	5.770	-0.500	5.206	-0.950	5.770
328	3	0.740				
	-0.050	2.660	-0.500	2.450	-0.950	2.660
329	3	1.575				
	-0.050	5.770	-0.500	5.206	-0.950	5.770
330	3	0.740				
	-0.050	2.660	-0.500	2.450	-0.950	2.660
331	0	1.350				
332	0	0.626				
333	0	1.412				
334	0	0.655				
335	2	2.450				
	-0.050	5.767	-0.950	5.767		
336	2	1.152				
	-0.050	2.659	-0.950	2.659		
337	3	1.575				
	-0.050	5.770	-0.500	5.203	-0.950	5.770
338	3	0.740				
	-0.050	2.660	-0.500	2.448	-0.950	2.660
339	1	1.154				
	-0.450	7.302				
340	1	0.534				
	-0.450	3.436				
341	3	1.575				
	-0.050	5.770	-0.500	5.206	-0.950	5.770
342	3	0.740				
	-0.050	2.660	-0.500	2.450	-0.950	2.660
343	3	1.575				
	-0.050	5.770	-0.500	5.206	-0.950	5.770
344	3	0.740				
	-0.050	2.660	-0.500	2.450	-0.950	2.660
345	0	0.944				
346	0	0.435				
347	1	1.104				
	-0.500	7.438				
348	1	0.510				
	-0.500	3.500				
349	0	1.169				
350	0	0.550				
351	1	1.488				
	-0.500	14.875				
352	1	0.700				
	-0.500	7.000				
353	0	1.259				
354	0	0.593				
355	1	2.150				
	-0.500	7.438				
356	1	1.012				
	-0.500	3.500				
357	0	1.330				
358	0	0.626				
359	0	2.893				
360	0	1.361				
361	0	1.170				
362	0	0.551				
363	1	2.232				
	-0.500	7.432				
364	1	1.050				
	-0.500	3.497				
365	0	1.159				
366	0	0.545				
367	1	1.632				
	-0.500	7.432				
368	1	0.768				
	-0.500	3.497				
369	0	1.162				
370	0	0.547				
371	1	1.974				
	-0.500	7.438				
372	1	0.929				
	-0.500	3.500				
373	0	1.169				
374	0	0.550				
375	1	1.488				
	-0.500	14.875				
376	1	0.700				
	-0.500	7.000				
377	0	0.944				
378	0	0.435				
379	1	1.104				
	-0.500	7.437				
380	1	0.510				
	-0.500	3.500				
381	0	1.853				
382	0	0.872				
383	0	1.067				
384	0	0.493				
385	0	1.019				
386	0	0.470				
387	0	0.885				
388	0	0.416				
389	0	1.289				
390	0	0.607				
391	0	2.192				
392	0	1.031				
393	0	2.758				
394	0	1.298				
395	0	0.720				
396	0	0.320				
397	0	0.720				
398	0	0.320				
399	0	0.720				

400	0	0.320				
401	0	0.713				
402	0	0.326				
403	0	0.771				
404	0	0.353				
405	0	1.659				
406	0	0.781				
407	0	-5.348				
408	0	-1.637				
409	0	-5.348				
410	0	-1.637				
411	0	-5.349				
412	0	-1.637				
413	0	-5.356				
414	0	-1.639				
415	0	-4.743				
416	0	-1.451				
417	0	-5.348				
418	0	-1.637				
419	0	-5.348				
420	0	-1.637				
421	0	-11.796				
422	0	-3.610				
423	0	-11.796				
424	0	-3.610				
425	0	-12.837				
426	0	-3.929				
427	0	-11.131				
428	0	-3.406				
429	0	-11.797				
430	0	-3.610				
431	0	-11.804				
432	0	-3.613				
433	1	-8.420				
	-0.300	-39.860				
434	1	-2.577				
	-0.300	-12.199				
435	0	-11.796				
436	0	-3.610				
437	0	-11.796				
438	0	-3.610				
439	0	-6.448				
440	0	-1.973				
441	0	-6.448				
442	0	-1.973				
443	0	-5.402				
444	0	-1.653				
445	0	-5.745				
446	0	-1.758				
447	0	-6.449				
448	0	-1.974				
449	0	-6.448				
450	0	-1.973				
451	1	-4.336				
	-0.450	-39.860				
452	1	-1.327				
	-0.450	-12.199				
453	0	-6.448				
454	0	-1.973				
455	0	-6.448				
456	0	-1.973				
457	0	-3.190				
458	0	-0.976				
459	1	-4.060				
	-0.500	-54.810				
460	1	-1.242				
	-0.500	-16.774				
461	0	-6.380				
462	0	-1.952				
463	1	-8.120				
	-0.500	-109.62				
464	1	-2.485				
	-0.500	-33.548				
465	0	-6.874				
466	0	-2.104				
467	1	-11.739				
	-0.500	-54.810				
468	1	-3.592				
	-0.500	-16.774				
469	0	-7.258				
470	0	-2.221				
471	1	-11.730				
	-0.500	-54.807				
472	1	-3.590				
	-0.500	-16.773				
473	0	-6.391				
474	0	-1.956				
475	1	-8.122				
	-0.500	-109.56				
476	1	-2.485				
	-0.500	-33.528				
477	0	-6.326				
478	0	-1.936				
479	1	-8.907				
	-0.500	-54.750				
480	1	-2.726				
	-0.500	-16.755				
481	0	-6.342				
482	0	-1.941				
483	1	-10.775				
	-0.500	-54.810				
484	1	-3.298				
	-0.500	-16.774				
485	0	-6.380				
486	0	-1.952				
487	1	-8.120				
	-0.500	-109.62				
488	1	-2.485				
	-0.500	-33.548				
489	0	-3.190				
490	0	-0.976				
491	1	-4.060				
	-0.500	-54.810				
492	1	-1.242				
	-0.500	-16.774				
493	0	-6.145				
494	0	-1.881				
495	0	-7.039				
496	0	-2.154				
497	0	-11.964				
498	0	-3.661				
499	0	-15.056				
500	0	-4.608				
501	0	-5.410				
502	0	-1.656				

\$ Joint Assignment (Diaphragm and spring)

\$	NC1	NC2	NSAME	SD1	SD2	IDIA	ISPR
\$	3F						
\$10	12	0	3F	3F	0	0	
\$7	7	0	2F	2F	0	0	
\$15	15	0	2F	2F	0	0	
\$21	22	0	8F	7F	0	0	

\$52 52 0 8F 7F 0 0
\$ 1 2 0 2F 2F 0 0
\$ 12 12 0 1MF 1MF 0 0
\$ 1 2 0 PF PF 0 0
\$ 7 9 0 PF PF 0 0

\$ Column Assignment Data
\$ NC1 NC2 NSAME SD1 SD2 ID IPMAJ IPMIN
\$C1-4F
10 27 0 PF 2F 1
10 27 0 1F 1F 1 3 3
\$C2-4F
1 3 0 PF 2F 2
1 3 0 1F 1F 2 3 3
7 9 1
\$C2-3F
4 6 0 4F 2F 2
4 6 0 1F 1F 2 3 3
\$C3-4F
29 30 0 PF 2F 3
29 30 0 1F 1F 3 3 3
\$C4-2F
28 28 0 3F 2F 4
28 28 0 1F 1F 4 3 3

\$ Beam Assignment Data
\$ NB1 NB2 NSAME SD1 SD2 ID IPMAJ IPMIN IPI IPJ

\$-----\$ PFL (fC=280)-----
\$-----\$

\$ 50x75

1 2 0 PF PF 21
6 18 0 PF PF 21
20 25 0 PF PF 21
27 27 0 PF PF 21
29 29 0 PF PF 21
31 31 0 PF PF 21
33 33 0 PF PF 21
34 35 0 PF PF 21
36 37 0 PF PF 21
39 39 0 PF PF 21
41 41 0 PF PF 21
43 43 0 PF PF 21
53 53 0 PF PF 21
52 52 0 PF PF 21
32 32 0 PF PF 21
63 63 0 PF PF 21
45 45 0 PF PF 21

\$ 60x55

26 26 0 PF PF 23
28 28 0 PF PF 23
30 30 0 PF PF 23
38 38 0 PF PF 23
40 40 0 PF PF 23
42 42 0 PF PF 23

\$ 50x70

19 19 0 PF PF 13

\$ 40x70

3 3 0 PF PF 18
4 4 0 PF PF 18 2 2

\$-----\$ 4FL (fC=280)-----
\$-----\$

\$ 50x75

1 18 0 4F 4F 11
20 25 0 4F 4F 11
48 49 0 4F 4F 11
57 57 0 4F 4F 11 1 1
53 53 0 4F 4F 11
27 27 0 4F 4F 11
29 29 0 4F 4F 11
31 31 0 4F 4F 11
33 33 0 4F 4F 11
35 35 0 4F 4F 11
37 37 0 4F 4F 11
39 39 0 4F 4F 11
41 41 0 4F 4F 11
43 43 0 4F 4F 11

\$ 60x55

26 26 0 4F 4F 14
28 28 0 4F 4F 14
30 30 0 4F 4F 14
32 32 0 4F 4F 14
34 34 0 4F 4F 14
36 36 0 4F 4F 14
38 38 0 4F 4F 14
40 40 0 4F 4F 14
42 42 0 4F 4F 14

\$ 50x60

19 19 0 4F 4F 15
55 55 0 4F 4F 15

\$-----\$ 3FL (fC=280)-----
\$-----\$

\$ 50x75

1 18 0 3F 3F 11
20 25 0 3F 3F 11
27 27 0 3F 3F 11
29 29 0 3F 3F 11
31 31 0 3F 3F 11
33 33 0 3F 3F 11
35 35 0 3F 3F 11
37 37 0 3F 3F 11
39 39 0 3F 3F 11
41 41 0 3F 3F 11
43 44 0 3F 3F 11
51 53 0 3F 3F 11
58 58 0 3F 3F 11
60 60 0 3F 3F 11
61 61 0 3F 3F 11

\$ 60x55

26 26 0 3F 3F 14
28 28 0 3F 3F 14
30 30 0 3F 3F 14
32 32 0 3F 3F 14
34 34 0 3F 3F 14
36 36 0 3F 3F 14
38 38 0 3F 3F 14
40 40 0 3F 3F 14
42 42 0 3F 3F 14

\$ 40x75

62 62 0 3F 3F 12 3 3

\$ 50x60

19 19 0 3F 3F 15
55 56 0 3F 3F 15

\$-----\$ 2FL (fC=280)-----
\$-----\$

\$ 50x75

1 18 0 2F 2F 11
20 25 0 2F 2F 11
27 27 0 2F 2F 11

29 29 0 2F 2F 11
31 31 0 2F 2F 11
33 33 0 2F 2F 11
35 35 0 2F 2F 11
37 37 0 2F 2F 11
39 39 0 2F 2F 11
41 41 0 2F 2F 11
43 43 0 2F 2F 11
44 44 0 2F 2F 11
50 53 0 2F 2F 11
58 60 0 2F 2F 11
54 54 0 2F 2F 11

\$ 60x55

26 26 0 2F 2F 14
28 28 0 2F 2F 14
30 30 0 2F 2F 14
32 32 0 2F 2F 14
34 34 0 2F 2F 14
36 36 0 2F 2F 14
38 38 0 2F 2F 14
40 40 0 2F 2F 14
42 42 0 2F 2F 14

\$ 40x75

46 46 0 2F 2F 12 1 1
47 47 0 2F 2F 12 2 2

\$ 50x60

19 19 0 2F 2F 15
55 56 0 2F 2F 15

\$-----\$ 1FL (fC=280)-----
\$-----\$

\$ 50x135

3 7 0 1F 1F 1
10 16 0 1F 1F 1
19 25 0 1F 1F 1
51 53 0 1F 1F 1
44 44 0 1F 1F 1
32 43 0 1F 1F 1
60 60 0 1F 1F 1

\$ 50x210

1 2 0 1F 1F 2
8 9 0 1F 1F 2
17 18 0 1F 1F 2
26 31 0 1F 1F 2

\$***** CHAPTER 6.xii. BRACE LOCATION AND ASSIGNMENTS (BLANK TO END) *****

\$ NBR SD1 SD2 IL IU ID IPMA IPMI ISLOPE

\$1 3F 3F 75 81 1 3 3
\$2 3F 3F 76 82 1 3 3

\$

\$ Panel Assignment Data

\$ NW SD1 SD2 IC JC ID

\$ 1 PF 2F 10 13 1

\$

2 PF 2F 12 21 1

\$

3 PF 2F 13 22 1

\$

4 PF 2F 15 24 1

\$

5 PF 2F 16 25 1

\$

6 PF 2F 18 27 1

\$

\$ W40

\$

\$ JOINT LOAD ASSIGNMENT

\$ NC1 NC2 NSAME SD1 SD2 LI LII LIII LA LB LC

\$ 14 14 0 R3F R3F 0 0 0 1 1 0
\$ 4 4 0 R3F R3F 0 0 0 1 1 0
\$ 7 7 0 R3F R3F 0 0 0 1 1 0

\$

\$ Beam Load Assignment Data

\$ NB1 NB2 NSAME SD1 SD2 LI LII LIII

1 1 0 PF PF 1 2 0
2 2 0 PF PF 3 4 0
3 3 0 PF PF 5 6 0
4 4 0 PF PF 7 8 0
6 6 0 PF PF 9 10 0
7 7 0 PF PF 11 12 0
8 8 0 PF PF 13 14 0
9 9 0 PF PF 15 16 0
10 10 0 PF PF 17 18 0
11 11 0 PF PF 19 20 0
12 12 0 PF PF 21 22 0
13 13 0 PF PF 23 24 0
14 14 0 PF PF 25 26 0
15 15 0 PF PF 27 28 0
16 16 0 PF PF 29 30 0
17 17 0 PF PF 31 32 0
18 18 0 PF PF 33 34 0
19 19 0 PF PF 35 36 0
20 20 0 PF PF 37 38 0
21 21 0 PF PF 39 40 0
22 22 0 PF PF 41 42 0
23 23 0 PF PF 43 44 0
24 24 0 PF PF 45 46 0
25 25 0 PF PF 47 48 0
26 26 0 PF PF 49 50 0
27 27 0 PF PF 51 52 0
28 28 0 PF PF 53 54 0
29 29 0 PF PF 55 56 0
30 30 0 PF PF 57 58 0
31 31 0 PF PF 59 60 0
32 32 0 PF PF 61 62 0
33 33 0 PF PF 63 64 0
34 34 0 PF PF 65 66 0
35 35 0 PF PF 67 68 0
36 36 0 PF PF 69 70 0
37 37 0 PF PF 71 72 0
38 38 0 PF PF 73 74 0
39 39 0 PF PF 75 76 0
40 40 0 PF PF 77 78 0
41 41 0 PF PF 79 80 0
42 42 0 PF PF 81 82 0
43 43 0 PF PF 83 84 0
45 45 0 PF PF 85 86 0
52 52 0 PF PF 87 88 0
53 53 0 PF PF 89 90 0
63 63 0 PF PF 91 92 0
1 1 0 4F 4F 93 94 0
2 2 0 4F 4F 95 96 0
3 3 0 4F 4F 97 98 0
4 4 0 4F 4F 99 100 0
5 5 0 4F 4F 101 102 0
6 6 0 4F 4F 103 104 0
7 7 0 4F 4F 105 106 0
8 8 0 4F 4F 107 108 0
9 9 0 4F 4F 109 110 0
10 10 0 4F 4F 111 112 0
11 11 0 4F 4F 113 114 0

12	12	0	4F	4F	115	116	0
13	13	0	4F	4F	117	118	0
14	14	0	4F	4F	119	120	0
15	15	0	4F	4F	121	122	0
16	16	0	4F	4F	123	124	0
17	17	0	4F	4F	125	126	0
18	18	0	4F	4F	127	128	0
19	19	0	4F	4F	129	130	0
20	20	0	4F	4F	131	132	0
21	21	0	4F	4F	133	134	0
22	22	0	4F	4F	135	136	0
23	23	0	4F	4F	137	138	0
24	24	0	4F	4F	139	140	0
25	25	0	4F	4F	141	142	0
26	26	0	4F	4F	143	144	0
27	27	0	4F	4F	145	146	0
28	28	0	4F	4F	147	148	0
29	29	0	4F	4F	149	150	0
30	30	0	4F	4F	151	152	0
31	31	0	4F	4F	153	154	0
32	32	0	4F	4F	155	156	0
33	33	0	4F	4F	157	158	0
34	34	0	4F	4F	159	160	0
35	35	0	4F	4F	161	162	0
36	36	0	4F	4F	163	164	0
37	37	0	4F	4F	165	166	0
38	38	0	4F	4F	167	168	0
39	39	0	4F	4F	169	170	0
40	40	0	4F	4F	171	172	0
41	41	0	4F	4F	173	174	0
42	42	0	4F	4F	175	176	0
43	43	0	4F	4F	177	178	0
48	48	0	4F	4F	179	180	0
49	49	0	4F	4F	181	182	0
53	53	0	4F	4F	183	184	0
55	55	0	4F	4F	185	186	0
57	57	0	4F	4F	187	188	0
1	1	0	3F	3F	189	190	0
2	2	0	3F	3F	191	192	0
3	3	0	3F	3F	193	194	0
4	4	0	3F	3F	195	196	0
5	5	0	3F	3F	197	198	0
6	6	0	3F	3F	199	200	0
7	7	0	3F	3F	201	202	0
8	8	0	3F	3F	203	204	0
9	9	0	3F	3F	205	206	0
10	10	0	3F	3F	207	208	0
11	11	0	3F	3F	209	210	0
12	12	0	3F	3F	211	212	0
13	13	0	3F	3F	213	214	0
14	14	0	3F	3F	215	216	0
15	15	0	3F	3F	217	218	0
16	16	0	3F	3F	219	220	0
17	17	0	3F	3F	221	222	0
18	18	0	3F	3F	223	224	0
19	19	0	3F	3F	225	226	0
20	20	0	3F	3F	227	228	0
21	21	0	3F	3F	229	230	0
22	22	0	3F	3F	231	232	0
23	23	0	3F	3F	233	234	0
24	24	0	3F	3F	235	236	0
25	25	0	3F	3F	237	238	0
26	26	0	3F	3F	239	240	0
27	27	0	3F	3F	241	242	0
28	28	0	3F	3F	243	244	0
29	29	0	3F	3F	245	246	0
30	30	0	3F	3F	247	248	0
31	31	0	3F	3F	249	250	0
32	32	0	3F	3F	251	252	0
33	33	0	3F	3F	253	254	0
34	34	0	3F	3F	255	256	0
35	35	0	3F	3F	257	258	0
36	36	0	3F	3F	259	260	0
37	37	0	3F	3F	261	262	0
38	38	0	3F	3F	263	264	0
39	39	0	3F	3F	265	266	0
40	40	0	3F	3F	267	268	0
41	41	0	3F	3F	269	270	0
42	42	0	3F	3F	271	272	0
43	43	0	3F	3F	273	274	0
44	44	0	3F	3F	275	276	0
51	51	0	3F	3F	277	278	0
52	52	0	3F	3F	279	280	0
53	53	0	3F	3F	281	282	0
55	55	0	3F	3F	283	284	0
56	56	0	3F	3F	285	286	0
58	58	0	3F	3F	287	288	0
60	60	0	3F	3F	289	290	0
61	61	0	3F	3F	291	292	0
62	62	0	3F	3F	293	294	0
1	1	0	2F	2F	295	296	0
2	2	0	2F	2F	297	298	0
3	3	0	2F	2F	299	300	0
4	4	0	2F	2F	301	302	0
5	5	0	2F	2F	303	304	0
6	6	0	2F	2F	305	306	0
7	7	0	2F	2F	307	308	0
8	8	0	2F	2F	309	310	0
9	9	0	2F	2F	311	312	0
10	10	0	2F	2F	313	314	0
11	11	0	2F	2F	315	316	0
12	12	0	2F	2F	317	318	0
13	13	0	2F	2F	319	320	0
14	14	0	2F	2F	321	322	0
15	15	0	2F	2F	323	324	0
16	16	0	2F	2F	325	326	0
17	17	0	2F	2F	327	328	0
18	18	0	2F	2F	329	330	0
19	19	0	2F	2F	331	332	0
20	20	0	2F	2F	333	334	0
21	21	0	2F	2F	335	336	0
22	22	0	2F	2F	337	338	0
23	23	0	2F	2F	339	340	0
24	24	0	2F	2F	341	342	0
25	25	0	2F	2F	343	344	0
26	26	0	2F	2F	345	346	0
27	27	0	2F	2F	347	348	0
28	28	0	2F	2F	349	350	0
29	29	0	2F	2F	351	352	0
30	30	0	2F	2F	353	354	0

31	31	0	2F	2F	355	356	0
32	32	0	2F	2F	357	358	0
33	33	0	2F	2F	359	360	0
34	34	0	2F	2F	361	362	0
35	35	0	2F	2F	363	364	0
36	36	0	2F	2F	365	366	0
37	37	0	2F	2F	367	368	0
38	38	0	2F	2F	369	370	0
39	39	0	2F	2F	371	372	0
40	40	0	2F	2F	373	374	0
41	41	0	2F	2F	375	376	0
42	42	0	2F	2F	377	378	0
43	43	0	2F	2F	379	380	0
44	44	0	2F	2F	381	382	0
46	46	0	2F	2F	383	384	0
47	47	0	2F	2F	385	386	0
50	50	0	2F	2F	387	388	0
51	51	0	2F	2F	389	390	0
52	52	0	2F	2F	391	392	0
53	53	0	2F	2F	393	394	0
54	54	0	2F	2F	395	396	0
55	55	0	2F	2F	397	398	0
56	56	0	2F	2F	399	400	0
58	58	0	2F	2F	401	402	0
59	59	0	2F	2F	403	404	0
60	60	0	2F	2F	405	406	0
1	1	0	1F	1F	407	408	0
2	2	0	1F	1F	409	410	0
3	3	0	1F	1F	411	412	0
4	4	0	1F	1F	413	414	0
5	5	0	1F	1F	415	416	0
6	6	0	1F	1F	417	418	0
7	7	0	1F	1F	419	420	0
8	8	0	1F	1F	421	422	0
9	9	0	1F	1F	423	424	0
10	10	0	1F	1F	425	426	0
11	11	0	1F	1F	427	428	0
12	12	0	1F	1F	429	430	0
13	13	0	1F	1F	431	432	0
14	14	0	1F	1F	433	434	0
15	15	0	1F	1F	435	436	0
16	16	0	1F	1F	437	438	0
17	17	0	1F	1F	439	440	0
18	18	0	1F	1F	441	442	0
19	19	0	1F	1F	443	444	0
20	20	0	1F	1F	445	446	0
21	21	0	1F	1F	447	448	0
22	22	0	1F	1F	449	450	0
23	23	0	1F	1F	451	452	0
24	24	0	1F	1F	453	454	0
25	25	0	1F	1F	455	456	0
26	26	0	1F	1F	457	458	0
27	27	0	1F	1F	459	460	0
28	28	0	1F	1F	461	462	0
29	29	0	1F	1F	463	464	0
30	30	0	1F	1F	465	466	0
31	31	0	1F	1F	467	468	0
32	32	0	1F	1F	469	470	0
33	33	0	1F	1F	471	472	0
34	34	0	1F	1F	473	474	0
35	35	0	1F	1F	475	476	0
36	36	0	1F	1F	477	478	0
37	37	0	1F	1F	479	480	0
38	38	0	1F	1F	481	482	0
39	39	0	1F	1F	483	484	0
40	40	0	1F	1F	485	486	0
41	41	0	1F	1F	487	488	0
42	42	0	1F	1F	489	490	0
43	43	0	1F	1F	491	492	0
44	44	0	1F	1F	493	494	0
51	51	0	1F	1F	495	496	0
52	52	0	1F	1F	497	498	0
53	53	0	1F	1F	499	500	0
60	60	0	1F	1F	501	502	0

\$
\$ Frame Location Data
1 0 0 0
\$ User Defined Lateral Static Loads
\$S---- FX (FROM MASS96)
\$PF 1 A 525.41 0.00 32.86 11.19
\$4F 1 A 415.82 0.00 33.99 10.86
\$3F 1 A 286.61 0.00 33.81 10.63
\$2F 1 A 145.99 0.00 33.74 10.57
\$1F 1 A 0.00 0.00 33.74 10.57
\$PF 1 B 525.41 0.00 32.86 9.09
\$4F 1 B 415.82 0.00 33.99 8.76
\$3F 1 B 286.61 0.00 33.81 8.20
\$2F 1 B 145.99 0.00 33.74 8.10
\$1F 1 B 0.00 0.00 33.74 8.10
\$---- FX (FROM DIS96)
PF 1 A 525.41 0.00 32.86 11.19
4F 1 A 415.82 0.00 33.99 10.86
3F 1 A 286.61 0.00 33.81 10.63
2F 1 A 145.99 0.00 33.74 10.57

空橋 A

\$ Control Data. File ETX saved 7/21/05 9:48:07 in KilogramForce-meters
ETABS 5.0
Heading Data : 111142-C
Heading Data : 1FL+3F RC BUILDING
\$ NST NMD NDF NTF NMASS NLD NPER MAT NCP NBP NFP NBRP NPP NSP ILAT DYN IST IPD IRGD ISLF IUNIT
\$ 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 17 18 19 20 21
\$ 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 17 18 19 20 21
3 1 1 1 0 5 9 4 12 31 0 3 4 0 1 2 0 1 0 1 2
\$ GRAV EVT CUT PDFAC PROFFILE
9.81456 0.0001 0 1
\$ Story Data
3F 3.80 1
1 0 9.49 445.0 2.32 8.22
2F 3.80 1
1 0 9.90 464.1 2.32 8.22
1F 1.60 1
1 0 0.00 0.0 2.32 8.22 1E10 1E10 1E10
\$ MATERIAL DATA
\$ MID MTYPE E U W M ALPHA DP1 DP2 DP3 DP4
1 C 2510000 0.17 2.288 0 0 \$COL (fc= 280)
2 C 2510000 0.17 2.288 0 0 \$COL (fc= 280)
3 C 1000000 0.17 0.000 0 0 \$ (fc= 10)
4 C 1000000 0.17 0.000 0 0 \$ (fc= 10)
5 C 1000000 0.17 0.000 0 0 \$ (fc= 10)
6 C 1000000 0.17 0.000 0 0 \$ (fc= 10)
7 C 1000000 0.17 0.000 0 0 \$ (fc= 10)
8 C 1000000 0.17 0.000 0 0 \$ (fc= 10)
9 C 2510000 0.17 0.000 0 0 \$ (fc= 10)
10 C 2510000 0.17 0.000 0 0 \$FB.FG(fc= 280):1FL
\$-----
\$FC=280(1F~2FL)
11 C 2510000 0.17 1.800 0 0 \$ (fc= 280) D60
12 C 2510000 0.17 1.845 0 0 \$ (fc= 280) D65
13 C 2510000 0.17 1.880 0 0 \$ (fc= 280) D70
14 C 2510000 0.17 1.926 0 0 \$ (fc= 280) D75
15 C 2510000 0.17 1.956 0 0 \$ (fc= 280) D80
16 C 2510000 0.17 1.970 0 0 \$ (fc= 280) D85
17 C 2510000 0.17 2.000 0 0 \$ (fc= 280) D90
18 C 2510000 0.17 2.020 0 0 \$ (fc= 280) D95
19 C 2510000 0.17 2.040 0 0 \$ (fc= 280) D100
20 C 2510000 0.17 2.400 0 0 \$ (fc= 280) D100-飛梁
\$-----
\$FC=280(R~ PFL)
21 C 2510000 0.17 1.800 0 0 \$ (fc= 280) D60
22 C 2510000 0.17 1.845 0 0 \$ (fc= 280) D65
23 C 2510000 0.17 1.880 0 0 \$ (fc= 280) D70
24 C 2510000 0.17 1.926 0 0 \$ (fc= 280) D75
25 C 2510000 0.17 1.956 0 0 \$ (fc= 280) D80
26 C 2510000 0.17 1.970 0 0 \$ (fc= 280) D85
27 C 2510000 0.17 2.000 0 0 \$ (fc= 280) D90
28 C 2510000 0.17 2.020 0 0 \$ (fc= 280) D95
29 C 2510000 0.17 2.040 0 0 \$ (fc= 280) D100
30 C 2510000 0.17 2.400 0 0 \$ (fc= 280) D100-飛梁
\$-----
\$Wall
31 W 2510000*0.20 0.17 0.00 0 0 \$ (fc= 280) W20 剪力牆
32 W 2510000*1.00 0.17 0.00 0 0 \$ (fc= 280)
33 W 10 0.17 0.00 0 0 \$ (fc= 10)
34 W 10 0.17 0.00 0 0 \$ (fc= 10)
35 W 10 0.17 0.00 0 0 \$ (fc= 10)
\$
36 C 2510000*0.60 0.17 1.800 0 0 \$ (fc= 280) D60
37 C 2510000*0.60 0.17 1.800 0 0 \$ (fc= 280) D60
38 W 10 0.17 0.00 0 0 \$ (fc= 10)
39 W 10 0.17 0.00 0 0 \$ (fc= 10)
40 C 10 0.17 2.40 0 0 \$ (fc= 10)虛梁
\$
41 S 2.04E07 0.30 7.85 0 \$ STEEL COL SN400
\$
\$ Column Property Data
\$ ID ITYPE IMAT DMAJ DMIN TF TW RJ RIMAJ RIMIN
\$C1
1 RECT 1 0.85 0.85 \$Fc=280 C1
2 RECT 1 0.70 0.70 \$Fc=280 C2
3 RECT 1 0.80 0.60 \$Fc=280 C3
4 RECT 1 0.70 0.70 \$Fc=280 C4
5 RECT 1 0.10 0.10 \$Fc=280
6 RECT 1 0.10 0.10 \$Fc=280
\$
7 RECT 1 0.50 0.40 \$Fc=280 CP1
8 RECT 1 0.35 0.50 \$Fc=280 CP2
9 RECT 1 0.10 0.10 \$Fc=280
10 RECT 1 0.10 0.10 \$Fc=280
11 RECT 1 0.10 0.10 \$Fc=280
\$
12 PIPE 41 0.406 0.406 0.019 \$ SC1
\$ Beam Property Data
\$ ID ITYPE IMAT DBMAJ DAMAJ DMIN TF TW RJ RIMAJ RIMIN
\$1FL (fc=280)
1 RECT 10 1.35 0. 0.50 \$ 50x135
2 RECT 10 2.10 0. 0.50 \$ 50x210
3 RECT 10 0.60 0. 0.40 \$ 40x60
4 RECT 10 1 0. 1 \$
5 RECT 10 1 0. 1 \$
6 RECT 10 1 0. 1 \$
7 RECT 10 1 0. 1 \$
8 RECT 10 1 0. 1 \$
9 RECT 10 1 0. 1 \$
10 RECT 10 1 0. 1 \$
\$2FL~R1FL (fc=245)
11 RECT 11 0.75 0. 0.50 \$ 50x75
12 RECT 11 0.75 0. 0.40 \$ 40x75
13 RECT 11 0.70 0. 0.50 \$ 50x70
14 RECT 11 0.55 0. 0.60 \$ 60x55
15 RECT 11 0.60 0. 0.50 \$ 50x60
16 RECT 11 0.90 0. 0.50 \$ 50x90
17 RECT 11 0.60 0. 0.35 \$b2,g2
18 RECT 11 0.70 0. 0.40 \$b3,g3
19 RECT 11 0.50 0. 0.35 \$b4,g4
20 RECT 11 0.60 0. 0.25 \$b5,g5
\$RFL
21 RECT 11 0.70 0. 0.50 \$ 50x70
22 I-SECT 11 0.80 0 0.40 0.040 0.025
23 RECT 11 0.55 0. 0.60 \$ 60x55
24 RECT 20 0.10 0. 0.10 \$
25 RECT 20 0.10 0. 0.10 \$
26 RECT 20 0.10 0. 0.10 \$
27 RECT 20 0.10 0. 0.10 \$
28 RECT 20 0.10 0. 0.10 \$
29 RECT 20 0.10 0. 0.10 \$
30 RECT 20 0.10 0. 0.10 \$
\$
31 I-SECT 41 0.400 0.000 0.200 0.013 0.008 \$
\$
\$***** CHAPTER 5.iv. BRACE PROPERTIES (NBR ROWS) *****
\$
\$ ITYPE=USER A AMAJ AMIN J IMAJ IMIN SMAJ SMIN ZMAJ ZMIN RMAJ RMIN
\$ ID ITYPE IMAT DMAJ DMIN TF TW RJ-TOR RI-MAJ RI-MIN
1 I-SECT 11 0.70 0.30 0.024 0.013
2 RECT 1 1.00 0.90 0.00 0.00 \$ 80*70

3 RECT 1 1.00 0.90 0.00 0.00 \$ 80*70
\$ Panel Property Data
\$ ID ITYPE IMAT TV TH TSHR BI DI BJ DJ
1 MEMB 31 0.200 \$剪力牆
2 MEMB 32 0.304 0.176 0.176 \$剪力牆 (長柱)
3 MEMB 33 0.400 \$
4 MEMB 33 0.400 \$
\$SPACE FRAME
\$ Frame Heading and Control Data
\$ NFID NC NB NF N1LP N2LP N3LP IJ MBR MPAN MLNK MCONL
1 12 16 0 0 52 0 1 0 24 0 8
\$ Layout Grids
\$
\$ Layout Column Lines
1 0.0 0.0
2 4.7 0.0
3 0.0 6.0
4 4.7 6.0
5 0.0 12.0
6 4.7 12.0
7 0.0 18.0
8 4.7 18.0
9 0.0 -3.4
10 4.7 -3.4
11 0.0 19.8
12 4.7 19.8
\$ Layout Beam Bays
1 1 2
2 3 4
3 5 6
4 7 8
5 1 3
6 3 5
7 5 7
8 2 4
9 4 6
10 6 8
11 9 10
12 11 12
13 9 1
14 10 2
15 7 11
16 8 12
\$ Joint Load Patterns
\$ N F FX FY MXX MY Y MZZ TEMP
\$ 1 3.30
\$ 2 0.60
\$
\$ BEAM LOADING PATTERNS
\$ N NCON w Fi Fj Mi Mj D4 P4
\$ 1 0 1.356
2 0 0.904
3 0 1.410
4 0 0.940
5 0 1.410
6 0 0.940
7 0 1.142
8 0 0.761
9 0 1.098
10 0 0.732
11 0 1.098
12 0 0.732
13 0 1.098
14 0 0.732
15 0 1.098
16 0 0.732
17 0 1.098
18 0 0.732
19 0 1.098
20 0 0.732
21 0 0.891
22 0 0.594
23 0 0.677
24 0 0.451
25 0 0.750
26 0 0.500
27 0 0.750
28 0 0.500
29 0 0.510
30 0 0.340
31 0 0.510
32 0 0.340
33 0 -1.410
34 0 -0.940
35 0 -2.820
36 0 -1.880
37 0 -2.820
38 0 -1.880
39 0 -1.410
40 0 -0.940
41 0 -1.715
42 0 -1.144
43 0 -1.716
44 0 -1.144
45 0 -1.716
46 0 -1.144
47 0 -1.715
48 0 -1.144
49 0 -1.716
50 0 -1.144
51 0 -1.716
52 0 -1.144
\$ Joint Assignment (Diaphragm and spring)
\$ NC1 NC2 NSAME SD1 SD2 IDIA ISPR
\$ 3F
\$ 10 12 0 3F 3F 0 0
\$ 7 7 0 2F 2F 0 0
\$ 15 15 0 2F 2F 0 0
\$ 21 22 0 8F 7F 0 0
\$ 52 52 0 8F 7F 0 0
\$ 1 2 0 2F 2F 0 0
\$ 12 12 0 1MF 1MF 0 0
\$ 1 2 0 PF PF 0 0
\$ 7 9 0 PF PF 0 0
\$ Column Assignment Data
\$ NC1 NC2 NSAME SD1 SD2 ID IPMAJ IPMIN
\$C1-2F
1 8 0 3F 2F 12
1 8 0 1F 1F 1 1 1
\$ Beam Assignment Data
\$ NB1 NB2 NSAME SD1 SD2 ID IPMAJ IPMIN IPI IPI
\$-----\$ 3FL ()-----
\$-----\$-----
\$
1 16 0 3F 2F 31

\$=====

\$-----\$ 1FL (FC=280)-----

\$=====

\$ 40x60

1 10 0 1F 1F 3

\$***** CHAPTER 6.xii. BRACE LOCATION AND ASSIGNMENTS (BLANK TO END) *****

\$ NBR SD1 SD2 IL IU ID IPMA IPMI ISLOPE

\$1 3F 3F 75 81 1 3 3

\$2 3F 3F 76 82 1 3 3

\$

\$ Panel Assignment Data

\$ NW SD1 SD2 IC JC ID

\$ 1 PF 2F 12 13 1

\$

\$1 PF 2F 18 27 1

\$

\$

\$ JOINT LOAD ASSIGNMENT

\$ NC1 NC2 NSAME SD1 SD2 LI LII LIII LA LB LC

\$ 14 14 0 R3F R3F 0 0 0 1 1 0

\$ 4 4 0 R3F R3F 0 0 0 1 1 0

\$ 7 7 0 R3F R3F 0 0 0 1 1 0

\$

\$ Beam Load Assignment Data

\$ NB1 NB2 NSAME SD1 SD2 LI LII LIII

1 1 0 2F 3F 1 2 0

2 2 0 2F 3F 3 4 0

3 3 0 2F 3F 5 6 0

4 4 0 2F 3F 7 8 0

5 5 0 2F 3F 9 10 0

6 6 0 2F 3F 11 12 0

7 7 0 2F 3F 13 14 0

8 8 0 2F 3F 15 16 0

9 9 0 2F 3F 17 18 0

10 10 0 2F 3F 19 20 0

11 11 0 2F 3F 21 22 0

12 12 0 2F 3F 23 24 0

13 13 0 2F 3F 25 26 0

14 14 0 2F 3F 27 28 0

15 15 0 2F 3F 29 30 0

16 16 0 2F 3F 31 32 0

1 1 0 1F 1F 33 34 0

2 2 0 1F 1F 35 36 0

3 3 0 1F 1F 37 38 0

4 4 0 1F 1F 39 40 0

5 5 0 1F 1F 41 42 0

6 6 0 1F 1F 43 44 0

7 7 0 1F 1F 45 46 0

8 8 0 1F 1F 47 48 0

9 9 0 1F 1F 49 50 0

10 10 0 1F 1F 51 52 0

\$

\$ Frame Location Data

1 0 0 0

\$ User Defined Lateral Static Loads

\$S--- FX (FROM MASS96)

\$3F 1 A 42.76 0.00 2.32 9.38

\$2F 1 A 22.30 0.00 2.32 9.38

\$1F 1 A 0.00 0.00 2.32 9.38

\$3F 1 B 42.76 0.00 2.32 7.06

\$2F 1 B 22.30 0.00 2.32 7.06

\$1F 1 B 0.00 0.00 2.32 7.06

\$S--- FX (FROM DIS96)

\$3F 1 A 42.76 0.00 2.32 9.38

\$2F 1 A 22.30 0.00 2.32 9.38

\$1F 1 A 0.00 0.00 2.32 9.38

\$3F 1 B 42.76 0.00 2.32 6.66

\$2F 1 B 22.30 0.00 2.32 6.65

\$1F 1 B 0.00 0.00 2.32 7.06

\$ Lateral Dynamic Response Spectrum Data

SITE- 1 RESPONSE SPECTRUM

0.0 CQC 0.05

\$ SP94.X 9.8*0.3375*1.0 1 0

\$ SP94.Y 9.8*0.3375*1.0 1 0

SP94.X 9.8*0.3369*1.0845 1 0

SP94.Y 9.8*0.3369*1.0000 1 0

\$

\$ Load Case

\$ Load Case Data for stastic analysis

\$ L LTYPE I II III A B C DYN1 DYN2

1 0 1

2 0 0 1

3 0 0 0 0 1

4 0 0 0 0 0 1

5 0 0 0 0 0 0 1

\$ END

二十一、結構設計結果

1.柱設計結果

A 棟

DATE:112/09/11 FLIE:ET.CMS

Pg:1
C1 (COL. LINE :3, 4, 13, 17, 18, 19, 20, 27, 28, 29, 34)

FL:R1F (80.0)x(80.0) Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200 As(1)= 34.8< 34> 0.5%[19] Maj. Av/S= 0.153 0.153< 3>[20] Min. Av/S= 0.142 0.142< 6>[20] o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4		
FL:4F (80.0)x(80.0) Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200 As(1)= 83.3< 2> 1.3%[34] Maj. Av/S= 0.193 0.193< 7>[18] Min. Av/S= 0.216 0.216< 6>[18] o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4		
FL:3F (80.0)x(80.0) Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200 As(1)= 101.6< B> 1.6%[27] Maj. Av/S= 0.424 0.349< D>[29] Min. Av/S= 0.424 0.284< D>[19] o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4		
FL:2F (80.0)x(80.0) Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200 As(1)= 103.0< B> 1.6%[27] Maj. Av/S= 0.424 0.353< D>[17] Min. Av/S= 0.424 0.338< D>[19] o 24-#8 [121.7] X- 7(0) Y- 7(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 10 2-#4		
FL:1F (80.0)x(80.0) Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200 As(2)= 114.8< 13> 1.8%[19] Maj. Av/S= 0.424 0.217< 11>[28] Min. Av/S= 0.424 0.257< 13>[19] o 24-#8 [121.7] X- 7(0) Y- 7(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4		
FL:B1F (80.0)x(80.0) Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200 As(2)= 92.6< 13> 1.4%[34] Maj. Av/S= 0.424 0.223< 6>[4] Min. Av/S= 0.424 0.133< 14>[13] o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4		

DATE:112/09/11 FLIE:ET.CMS

Pg:2
C2 (COL. LINE :26)

FL:4F (80.0)x(80.0) Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200 As(1)= 114.1< 6> 1.8%[26] Maj. Av/S= 0.204 0.204< 10>[26] Min. Av/S= 0.236 0.236< 9>[26] o 24-#8 [121.7] X- 7(0) Y- 7(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4		
FL:3F (80.0)x(80.0) Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200 As(1)= 98.5< D> 1.5%[26] Maj. Av/S= 0.424 0.346< D>[26] Min. Av/S= 0.424 0.185< D>[26] o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4		
FL:2F (80.0)x(80.0) Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200 As(1)= 102.2< D> 1.6%[26] Maj. Av/S= 0.424 0.356< D>[26] Min. Av/S= 0.424 0.118< D>[26] o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 10 2-#4		
FL:1F (80.0)x(80.0) Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200 As(1)= 109.5< 10> 1.7%[26] Maj. Av/S= 0.424 0.049< 13>[26] Min. Av/S= 0.424 0.096< 43>[26] o 24-#8 [121.7] X- 7(0) Y- 7(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4		
FL:B1F (80.0)x(80.0) Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200		

As(1)= 15.3< 13> 0.2%[26] Maj. Av/S= 0.424 0.008< 46>[26] Min. Av/S= 0.424 0.020< 13>[26] o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4		
--	--	--

DATE:112/09/11 FLIE:ET.CMS

Pg:3
C3 (COL. LINE :30,31)

FL:4F (80.0)x(80.0) Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200 As(2)= 76.3< 5> 1.2%[30] Maj. Av/S= 0.134 0.134< 2>[30] Min. Av/S= 0.175 0.175< 3>[30] o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4		
FL:3F (80.0)x(80.0) Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200 As(2)= 73.7< D> 1.2%[30] Maj. Av/S= 0.424 0.238< B>[30] Min. Av/S= 0.424 0.209< D>[30] o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4		
FL:2F (80.0)x(80.0) Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200 As(1)= 83.0< B> 1.3%[31] Maj. Av/S= 0.424 0.305< B>[31] Min. Av/S= 0.424 0.231< D>[30] o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4		
FL:1F (80.0)x(80.0) Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200 As(2)= 132.2< 13> 2.1%[30] Maj. Av/S= 0.424 0.203< 11>[31] Min. Av/S= 0.424 0.226< 3>[30] o 28-#8 [142.0] X- 7(2) Y- 7(2) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4		
FL:B1F (80.0)x(80.0) Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200 As(2)= 63.2< 13> 1.0%[30] Maj. Av/S= 0.424 0.207< 3>[30] Min. Av/S= 0.424 0.205< 34>[30] o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4		

DATE:112/09/11 FLIE:ET.CMS

Pg:4
C4 (COL. LINE :5)

FL:2F (80.0)x(80.0) Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200 As(1)= 126.3< B> 2.0%[5] Maj. Av/S= 0.430 0.430< B>[5] Min. Av/S= 0.179 0.179< B>[5] o 28-#8 [142.0] X- 7(2) Y- 7(2) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 10 2-#4		
FL:1F (80.0)x(80.0) Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200 As(1)= 106.1< 12> 1.7%[5] Maj. Av/S= 0.424 0.066< 33>[5] Min. Av/S= 0.424 0.068< 47>[5] o 24-#8 [121.7] X- 7(0) Y- 7(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4		
FL:B1F (80.0)x(80.0) Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200 As(1)= 22.5< 13> 0.4%[5] Maj. Av/S= 0.424 0.000< 1>[5] Min. Av/S= 0.424 0.000< 1>[5] o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4		

DATE:112/09/11 FLIE:ET.CMS

Pg:5
C5 (COL. LINE :8, 9, 10, 2, 15)

FL:R1F (80.0)x(80.0) Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200 As(1)= 35.0< 34> 0.5%[10] Maj. Av/S= 0.137 0.137< 6>[8] Min. Av/S= 0.125 0.125< 35>[15] o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4		
FL:4F (80.0)x(80.0) Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200 As(1)= 78.4< 38> o 20-#8 [101.4]		

1.2%[10]			X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.194 0.194< 35>[10] Min. Av/S= 0.174 0.174< 35>[15]			
FL:3F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200	Fyh=4200	
As(1)= 99.3< B> 1.6%[8]			o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.424 0.348< B>[8] Min. Av/S= 0.424 0.258< A>[15]			
FL:2F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200	Fyh=4200	
As(1)= 118.4< B> 1.8%[2]			o 24-#8 [121.7] X- 7(0) Y- 7(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 10
Maj. Av/S= 0.424 0.412< B>[2] Min. Av/S= 0.424 0.248< D>[10]			
FL:1F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200	Fyh=4200	
As(2)= 162.5< 12> 2.5%[10]			o 20-#10 [163.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.424 0.275< 6>[15] Min. Av/S= 0.424 0.199< 12>[10]			
FL:B1F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200	Fyh=4200	
As(1)= 80.4< 46> 1.3%[15]			o 20-#10 [163.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.424 0.193< 35>[15] Min. Av/S= 0.424 0.075< 37>[2]			
DATE:112/09/11 FLIE:ET.CMS Pg:6 C6 (COL. LINE :7,16,25)			
FL:R1F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200	Fyh=4200	
As(1)= 43.1< 3> 0.7%[7]			o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.203 0.203< 36>[16] Min. Av/S= 0.093 0.093< 35>[16]			
FL:4F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200	Fyh=4200	
As(1)= 102.4< 7> 1.6%[25]			o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.250 0.250< 3>[25] Min. Av/S= 0.222 0.222< 35>[25]			
FL:3F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200	Fyh=4200	
As(1)= 135.8< D> 2.1%[16]			o 28-#8 [142.0] X- 7(2) Y- 7(2) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 10
Maj. Av/S= 0.450 0.450< D>[16] Min. Av/S= 0.424 0.291< D>[16]			
FL:2F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200	Fyh=4200	
As(1)= 149.5< D> 2.3%[16]			o 32-#8 [162.2] X- 7(4) Y- 7(2) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 10
Maj. Av/S= 0.447 0.447< D>[16] Min. Av/S= 0.424 0.204< D>[25]			
FL:1F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200	Fyh=4200	
As(1)= 168.4< 17> 2.6%[7]			o 24-#10 [196.1] X- 7(0) Y- 7(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.424 0.337< 7>[7] Min. Av/S= 0.424 0.177< 7>[16]			
FL:B1F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200	Fyh=4200	
As(1)= 64.6< 47> 1.0%[25]			o 20-#10 [163.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.424 0.159< 13>[16] Min. Av/S= 0.424 0.058< 3>[16]			
DATE:112/09/11 FLIE:ET.CMS Pg:7 C7 (COL. LINE :33)			
FL:4F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200	Fyh=4200	
As(1)= 68.0< 6> 1.1%[33]			o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4
Maj. Av/S= 0.124			Hoop: 1-#4

Min. Av/S= 0.124< 2>[33] 0.083 0.083< 36>[33]			Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4
FL:3F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200	Fyh=4200	
As(1)= 153.7< B> 2.4%[33]			o 20-#10 [163.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 10
Maj. Av/S= 0.369 0.369< B>[33] Min. Av/S= 0.162 0.162< B>[33]			
FL:2F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200	Fyh=4200	
As(1)= 153.2< D> 2.4%[33]			o 20-#10 [163.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 10
Maj. Av/S= 0.452 0.452< D>[33] Min. Av/S= 0.424 0.099< D>[33]			
FL:1F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200	Fyh=4200	
As(1)= 185.5< 12> 2.9%[33]			o 24-#10 [196.1] X- 7(0) Y- 7(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.424 0.340< 2>[33] Min. Av/S= 0.424 0.086< 43>[33]			
FL:B1F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200	Fyh=4200	
As(1)= 26.6< 46> 0.4%[33]			o 20-#10 [163.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.048 0.048< 34>[33] Min. Av/S= 0.035 0.035< 34>[33]			
DATE:112/09/11 FLIE:ET.CMS Pg:8 C8 (COL. LINE :6,24,32)			
FL:R1F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200	Fyh=4200	
As(2)= 28.7< 38> 0.4%[6]			o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.082 0.082< 7>[6] Min. Av/S= 0.088 0.088< 36>[6]			
FL:4F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200	Fyh=4200	
As(1)= 79.0< 12> 1.2%[6]			o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.141 0.141< 7>[6] Min. Av/S= 0.209 0.209< 35>[24]			
FL:3F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200	Fyh=4200	
As(1)= 160.7< D> 2.5%[6]			o 20-#10 [163.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 10
Maj. Av/S= 0.424 0.354< B>[24] Min. Av/S= 0.424 0.260< A>[24]			
FL:2F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200	Fyh=4200	
As(1)= 176.8< 3> 2.8%[32]			o 24-#10 [196.1] X- 7(0) Y- 7(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 10
Maj. Av/S= 0.463 0.463< D>[24] Min. Av/S= 0.424 0.312< D>[32]			
FL:1F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200	Fyh=4200	
As(1)= 185.6< 12> 2.9%[6]			o 24-#10 [196.1] X- 7(0) Y- 7(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.424 0.335< 6>[6] Min. Av/S= 0.424 0.129< 15>[24]			
FL:B1F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200	Fyh=4200	
As(1)= 74.3< 46> 1.2%[24]			o 20-#10 [163.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.424 0.213< 35>[24] Min. Av/S= 0.424 0.093< 15>[6]			
DATE:112/09/11 FLIE:ET.CMS Pg:9 C9 (COL. LINE :35)			
FL:4F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200	Fyh=4200	
As(1)= 149.0< 3> 2.3%[35]			o 20-#10 [163.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 10
Maj. Av/S= 0.311 0.311< 3>[35] Min. Av/S= 0.107 0.107< 9>[35]			

FL:3F	(80.0)x(80.0)	Fc'=280	Fy=4200	Fyh=4200
As(1)=	81.0< 47> 1.3%[35]			o 20-#10 [163.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4
Maj. Av/S=	0.424 0.284< D>[35]			
Min. Av/S=	0.424 0.158< D>[35]			
FL:2F	(80.0)x(80.0)	Fc'=280	Fy=4200	Fyh=4200
As(1)=	98.2< D> 1.5%[35]			o 20-#10 [163.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4
Maj. Av/S=	0.424 0.238< D>[35]			
Min. Av/S=	0.424 0.092< D>[35]			
FL:1F	(80.0)x(80.0)	Fc'=280	Fy=4200	Fyh=4200
As(1)=	177.8< 13> 2.8%[35]			o 24-#10 [196.1] X- 7(0) Y- 7(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4
Maj. Av/S=	0.424 0.255< 13>[35]			
Min. Av/S=	0.424 0.085< 43>[35]			
FL:B1F	(80.0)x(80.0)	Fc'=280	Fy=4200	Fyh=4200
As(1)=	28.6< 13> 0.4%[35]			o 20-#10 [163.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4
Maj. Av/S=	0.424 0.029< 42>[35]			
Min. Av/S=	0.424 0.038< 34>[35]			
DATE:112/09/11 FLIE:ET.CMS				
Pg:10				
CE1 (COL. LINE :36,37,41,42,43,14)				
FL:B1F	(60.0)x(60.0)	Fc'=280	Fy=4200	Fyh=4200
As(2)=	38.9< 2> 1.1%[37]			o 16-#6 [45.6] X- 5(0) Y- 5(0) Hoop: 1-#4 Ties: 1-#4 @ 10 - 15 1-#4
Maj. Av/S=	0.336 0.052< 2>[36]			
Min. Av/S=	0.336 0.171< 2>[37]			
DATE:112/09/11 FLIE:ET.CMS				
Pg:11				
CE2 (COL. LINE :59,60)				
FL:B1F	(50.0)x(50.0)	Fc'=280	Fy=4200	Fyh=4200
As(2)=	7.2< 16> 0.3%[59]			o 12-#6 [34.2] X- 4(0) Y- 4(0) Hoop: 1-#4 Ties: 1-#4 @ 10 - 15 1-#4
Maj. Av/S=	0.005 0.005< 2>[59]			
Min. Av/S=	0.045 0.045< 6>[59]			
1:D:\111\111142-1\DAT\A(COL)\ETX				
2:D:\111\111142-1\DAT\A(COL)\ETY				

B 棟

DATE:112/10/02 FLIE:ET.CMS

Pg:1
C31 (COL. LINE :11, 14, 16, 17, 20, 21, 25, 26)

FL:4F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200	
As(1)= 63.0< 35> 1.0%[21]		o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.151 0.151< 34>[21]		
Min. Av/S= 0.104 0.104< 7>[11]		
FL:3F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200	
As(1)= 80.7< B> 1.3%[16]		o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.424 0.259< B>[16]		
Min. Av/S= 0.424 0.171< D>[14]		
FL:2F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200	
As(1)= 78.4< D> 1.2%[16]		o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.424 0.292< D>[16]		
Min. Av/S= 0.424 0.199< D>[16]		
FL:1F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200	
As(1)= 102.0< 35> 1.6%[26]		o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.424 0.219< 47>[21]		
Min. Av/S= 0.424 0.193< 2>[16]		

DATE:112/10/02 FLIE:ET.CMS

Pg:2
C31a (COL. LINE :10, 12, 13, 15, 16, 18, 22, 23, 24)

FL:4F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200	
As(1)= 54.9< 34> 0.9%[16]		o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.131 0.131< 37>[22]		
Min. Av/S= 0.096 0.096< 7>[10]		
FL:3F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200	
As(1)= 80.7< B> 1.3%[16]		o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.424 0.268< B>[22]		
Min. Av/S= 0.424 0.163< B>[10]		
FL:2F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200	
As(1)= 82.2< D> 1.3%[22]		o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.424 0.301< D>[22]		
Min. Av/S= 0.424 0.214< D>[10]		
FL:1F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200	
As(1)= 112.5< 12> 1.8%[24]		o 24-#8 [121.7] X- 7(0) Y- 7(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.424 0.214< 34>[13]		
Min. Av/S= 0.424 0.203< 2>[18]		

DATE:112/10/02 FLIE:ET.CMS

Pg:3
C31b (COL. LINE :19, 27)

FL:4F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200	
As(1)= 36.9< 34> 0.6%[27]		o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.091 0.091< 34>[27]		
Min. Av/S= 0.055 0.055< 2>[27]		
FL:3F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200	
As(2)= 48.5< 46> 0.8%[19]		o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.129 0.129< B>[19]		
Min. Av/S= 0.131 0.131< B>[19]		
FL:2F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200	
As(2)= 74.8< 46> 1.2%[19]		o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4
Maj. Av/S= 0.424		

Min. Av/S= 0.155< D>[27] 0.424 0.170< D>[19]		Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4
FL:1F (80.0)x(80.0)	Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200	
As(2)= 115.4< 17> 1.8%[19]		o 24-#8 [121.7] X- 7(0) Y- 7(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.424 0.148< 11>[19]		
Min. Av/S= 0.424 0.160< 3>[27]		

DATE:112/10/02 FLIE:ET.CMS

Pg:4
C32 (COL. LINE :1, 2, 3, 5, 6, 8, 9)

FL:4F (70.0)x(70.0)	Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200	
As(1)= 31.4< 35> 0.6%[1]		o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.092 0.092< 6>[8]		
Min. Av/S= 0.057 0.057< 7>[1]		
FL:3F (70.0)x(70.0)	Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200	
As(1)= 72.3< 6> 1.5%[6]		o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.259 0.259< A>[6]		
Min. Av/S= 0.110 0.110< A>[5]		
FL:2F (70.0)x(70.0)	Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200	
As(1)= 68.9< B> 1.4%[6]		o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.364 0.256< B>[6]		
Min. Av/S= 0.364 0.128< B>[6]		
FL:1F (70.0)x(70.0)	Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200	
As(1)= 81.5< 47> 1.7%[6]		o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.364 0.193< 47>[6]		
Min. Av/S= 0.364 0.114< 6>[3]		

DATE:112/10/02 FLIE:ET.CMS

Pg:5
C32a (COL. LINE :4, 7)

FL:4F (70.0)x(70.0)	Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200	
As(1)= 33.7< 34> 0.7%[7]		o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.100 0.100< 7>[7]		
Min. Av/S= 0.050 0.050< 3>[7]		
FL:3F (70.0)x(70.0)	Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200	
As(1)= 92.3< B> 1.9%[7]		o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 10
Maj. Av/S= 0.268 0.268< B>[7]		
Min. Av/S= 0.120 0.120< A>[4]		
FL:2F (70.0)x(70.0)	Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200	
As(1)= 91.1< B> 1.9%[7]		o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 10
Maj. Av/S= 0.364 0.305< B>[7]		
Min. Av/S= 0.364 0.182< B>[4]		
FL:1F (70.0)x(70.0)	Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200	
As(1)= 87.8< 47> 1.8%[7]		o 20-#8 [101.4] X- 6(0) Y- 6(0) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.364 0.200< 5>[7]		
Min. Av/S= 0.364 0.101< 2>[7]		

DATE:112/10/02 FLIE:ET.CMS

Pg:6
C33 (COL. LINE :29)

FL:4F (80.0)x(60.0)	Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200	
As(1)= 41.8< 38> 0.9%[29]		o 18-#8 [91.3] X- 6(0) Y- 5(0) Hoop: 1-#4 Ties: 1-#4 @ 10 - 15
Maj. Av/S= 0.121 0.121< 34>[29]		
Min. Av/S= 0.038 0.038< 7>[29]		
FL:3F (80.0)x(60.0)	Fc'=280 Fy=4200 Fyh=4200	
As(1)= 64.0< D> 1.3%[29]		o 18-#8 [91.3] X- 6(0) Y- 5(0)

Maj. Av/S= 0.304 Min. Av/S= 0.222< D>[29] 0.424 0.146< D>[29]			Hoop: 1-#4 Ties: 1-#4 @ 10 - 15 2-#4
FL:2F (80.0)x(60.0)	Fc'=280	Fy=4200	Fyh=4200
As(1)= 67.0< D> 1.4%[29]			o 18-#8 [91.3] X- 6(0) Y- 5(0) Hoop: 1-#4 Ties: 1-#4 @ 10 - 15 2-#4
Maj. Av/S= 0.304 Min. Av/S= 0.118< D>[29] 0.424 0.002< D>[29]			
FL:1F (80.0)x(60.0)	Fc'=280	Fy=4200	Fyh=4200
As(1)= 86.8< 42> 1.8%[29]			o 18-#8 [91.3] X- 6(0) Y- 5(0) Hoop: 1-#4 Ties: 1-#4 @ 10 - 15 2-#4
Maj. Av/S= 0.304 Min. Av/S= 0.052< 47>[29] 0.424 0.000< 1>[29]			
DATE:112/10/02 FLIE:ET.CMS Pg:7 C33a (COL. LINE :30)			
FL:4F (80.0)x(60.0)	Fc'=280	Fy=4200	Fyh=4200
As(1)= 55.1< 35> 1.1%[30]			o 18-#8 [91.3] X- 6(0) Y- 5(0) Hoop: 1-#4 Ties: 1-#4 @ 10 - 15 2-#4
Maj. Av/S= 0.144 Min. Av/S= 0.144< 34>[30] 0.087 0.087< 7>[30]			
FL:3F (80.0)x(60.0)	Fc'=280	Fy=4200	Fyh=4200
As(1)= 85.1< B> 1.8%[30]			o 18-#8 [91.3] X- 6(0) Y- 5(0) Hoop: 1-#4 Ties: 1-#4 @ 10 - 15 2-#4
Maj. Av/S= 0.245 Min. Av/S= 0.245< B>[30] 0.152 0.152< B>[30]			
FL:2F (80.0)x(60.0)	Fc'=280	Fy=4200	Fyh=4200

As(1)= 92.2< C> 1.9%[30]			o 18-#8 [91.3] X- 6(0) Y- 5(0) Hoop: 1-#4 Ties: 1-#4 @ 10 - 10 2-#4
Maj. Av/S= 0.304 Min. Av/S= 0.279< D>[30] 0.424 0.152< D>[30]			
FL:1F (80.0)x(60.0)	Fc'=280	Fy=4200	Fyh=4200
As(1)= 117.4< 34> 2.4%[30]			o 26-#8 [131.8] X- 7(2) Y- 6(2) Hoop: 1-#4 Ties: 2-#4 @ 10 - 15 2-#4
Maj. Av/S= 0.304 Min. Av/S= 0.076< 49>[30] 0.424 0.058< 15>[30]			
DATE:112/10/02 FLIE:ET.CMS Pg:8 C34 (COL. LINE :28)			
FL:2F (70.0)x(0.0)	Fc'=280	Fy=4200	Fyh=4200
As(1)= 84.4< 37> 2.2%[28]			o 18-#8 [91.3] X-18(0) Y- 0(0) Hoop: 1-#4 Ties: 1-#4 @ 10 - 15 8-#4
Maj. Av/S= 0.204 Min. Av/S= 0.204< 35>[28] 0.204 0.204< 35>[28]			
FL:1F (70.0)x(0.0)	Fc'=280	Fy=4200	Fyh=4200
As(1)= 51.0< 39> 1.3%[28]			o 10-#8 [50.7] X-10(0) Y- 0(0) Hoop: 1-#4 Ties: 1-#4 @ 10 - 15 4-#4
Maj. Av/S= 0.074 Min. Av/S= 0.074< 14>[28] 0.074 0.074< 14>[28]			
1:D:\111\111142-1\DAT\B\ETX 2:D:\111\111142-1\DAT\B\ETY			

2.大梁設計結果

A 棟

DATE:112/09/10 X1

	1FB1 (50x180)			31FB2 (50x180)			41
B1F	180	L= 8.50	80180	180	L= 8.50	80180	801
	180		80180			801	
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	
As t	23.6	40.6	1.21	2.6	45.8	10.21	
As b	5.3	0.1	55.11	54.3	0.1	39.11	
Av	0.061	0.145	0.1971	0.226	0.155	0.1881	
AvT							
Al/4							
Top	6-# 8	6-# 8	4-# 81	4-# 8	6-# 8	3-# 81	
		3-# 8			4-# 8		
Bot	5-# 8	4-# 8	6-# 81	5-# 8		2-# 81	
Str	#4@12	#4@15	#4@121	#4@10	#4@15	#4@101	
Web	2x 5-# 5			2x 5-# 5			

DATE:112/09/10 X1

	1FB3 (50x180)			111FB4 (50x180)			121FB5 (50x180)			131FB6 (50x180)			141FB7 (50x180)			151FB8 (50x180)			161FB9 (50x180)			171FB10 (50x180)			181		
	180	L= 8.50	60160	180	L= 8.50	60160	180	L= 4.00	80180	180	L= 8.50	80180	180	L= 8.50	80180	180	L= 9.90	80180	180	L= 8.50	80180	180	L= 8.50	80180	180	801	
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
As t	19.3	30.2	0.11	4.2	36.2	12.21	0.1	0.1	0.11	12.6	36.9	4.51	1.5	25.0	0.11	8.8	46.9	9.31	0.1	23.3	0.11	5.5	44.9	26.81			
As b	4.4	0.1	42.81	42.1	0.1	25.61	29.6	22.7	28.11	23.9	0.1	41.11	40.2	0.1	48.81	50.5	0.1	49.31	47.2	0.1	45.31	47.0	0.1	6.11			
Av	0.035	0.085	0.1381	0.170	0.099	0.1311	0.000	0.000	0.0001	0.126	0.100	0.1701	0.138	0.089	0.1591	0.206	0.110	0.2041	0.151	0.081	0.1461	0.205	0.135	0.0911			
AvT																											
Al/4																											
Top	6-# 8	6-# 8	3-# 81	3-# 8	6-# 8	4-# 81	4-# 8	3-# 8	4-# 81	4-# 8	6-# 8	3-# 81	3-# 8	6-# 8	3-# 81	3-# 8	6-# 8	3-# 81	3-# 8	6-# 8	3-# 81	3-# 8	6-# 8	6-# 81	6-# 81		
Bot	4-# 8	3-# 8	3-# 81	3-# 8	6-# 8	6-# 81	6-# 8	6-# 8	6-# 81	6-# 8	3-# 8	6-# 81	6-# 8	3-# 8	6-# 81	6-# 8	3-# 8	6-# 81	6-# 8	3-# 8	6-# 81	6-# 8	3-# 8	6-# 81	5-# 81		
Str	#4@18	#4@20	#4@181	#4@12	#4@18	#4@121	#4@20	#4@20	#4@201	#4@12	#4@18	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151	#4@12	#4@18	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151	#4@12	#4@18	#4@151	#4@12	#4@18	
Web	2x 5-# 5			2x 5-# 5			2x 5-# 5			2x 5-# 5			2x 5-# 5			2x 5-# 5			2x 5-# 5			2x 5-# 5			2x 5-# 5		

DATE:112/09/10 X1

	1FB11 (50x180)			191FB12 (50x180)			201FB13 (50x180)			211FB14 (50x180)			221FB15 (50x180)			231FB16 (50x180)			241FB17 (50x180)			251FB18 (50x180)			261		
B1F	180	L= 8.50	80180	180	L= 8.50	80180	180	L= 4.00	80180	180	L= 8.50	80180	180	L= 8.50	80180	180	L= 9.90	80180	180	L= 8.50	80180	180	L= 8.50	80180	180	801	
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
As t	18.8	29.7	0.71	2.5	36.7	12.81	0.1	0.1	0.11	13.0	38.0	4.71	1.5	25.5	0.11	17.0	34.9	5.81	0.3	25.5	0.11	4.8	45.2	26.81			
As b	4.5	0.1	45.41	45.0	0.1	23.31	27.4	22.1	27.71	24.1	0.1	41.61	40.6	0.1	50.51	51.7	0.1	46.51	44.3	0.1	46.61	48.8	0.1	6.41			
Av	0.031	0.093	0.1461	0.180	0.110	0.1241	0.000	0.000	0.0001	0.130	0.104	0.1751	0.140	0.094	0.1641	0.252	0.149	0.1791	0.149	0.085	0.1551	0.211	0.141	0.0931			
AvT																											
Al/4																											
Top	5-# 8	6-# 8	3-# 81	3-# 8	6-# 8	4-# 81	4-# 8	3-# 8	4-# 81	4-# 8	6-# 8	3-# 81	3-# 8	6-# 8	5-# 81	5-# 8	5-# 8	3-# 81	3-# 8	6-# 8	3-# 81	3-# 8	6-# 8	6-# 81	6-# 81		
				3-# 81	3-# 8								3-# 8	3-# 8	6-# 81	5-# 8	5-# 8	4-# 81	4-# 8	4-# 8	4-# 81	4-# 8	6-# 8	6-# 81	6-# 8		
Bot	4-# 8	3-# 8	6-# 81	6-# 8	3-# 8	6-# 81	6-# 8	6-# 8	6-# 81	6-# 8	3-# 8	6-# 81	6-# 8	4-# 8	6-# 81	6-# 8	4-# 8	6-# 81	6-# 8	3-# 8	6-# 81	6-# 8	3-# 8	6-# 81	5-# 81		
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@12	#4@18	#4@121	#4@20	#4@20	#4@201	#4@12	#4@18	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151	#4@10	#4@15	#4@101	#4@15	#4@20	#4@151	#4@12	#4@18	#4@151	#4@12	#4@18	
Web	2x 5-# 5			2x 5-# 5			2x 5-# 5			2x 5-# 5			2x 5-# 5			2x 5-# 5			2x 5-# 5			2x 5-# 5			2x 5-# 5		

DATE:112/09/10 X1

	1FG1 (50x180)			421FG1a (50x180)			981
B1F	180	L= 4.50	80180	180	L= 2.15	501	
	180		80180			501	
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	
As t	4.8	1.0	6.61	3.6	3.9	4.21	
As b	8.7	0.1	6.21	3.7	3.8	4.51	
Av	0.000	0.000	0.0001	0.000	0.000	0.0001	
AvT							
Al/4							
Top	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71	
Bot	4-# 7	3-# 7	4-# 71	4-# 7	4-# 7	4-# 71	
Str	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	
Web	2x 5-# 5			2x 5-# 5			

DATE:112/09/10 X1

	1FG1b (50x180)			1001
B1F	150	L= 2.15	801	
	150		801	
mat	280	4200	42001	
As t	1.8	1.4	1.91	
As b	0.7	0.3	1.81	
Av	0.000	0.000	0.0001	
AvT				
Al/4				
Top	3-# 7	3-# 7	3-# 71	
Bot	4-# 7	4-# 7	4-# 71	
Str	#4@20	#4@20	#4@201	
Web	2x 5-# 5			

DATE:112/09/10 X1

	1FG2 (50x180)			441FG3 (50x180)			451FG4 (50x180)			461FG5 (50x180)			471
B1F	180	L= 7.70	80180	180	L= 6.00	60160	180	L= 4.50	80180	180	L= 6.20	801	
	180		80180			60160			80180			801	
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	
As t	15.1	16.4	4.51	0.1	3.9	6.41	2.1	0.4	0.11	2.8	9.2	8.41	
As b	1.6	0.1	20.61	22.0	0.1	0.31	0.5	0.4	13.01	11.0	0.1	1.71	
Av	0.022	0.006	0.0851	0.051	0.000	0.0001	0.000	0.000	0.0001	0.029	0.000	0.0001	
AvT													
Al/4													
Top	6-# 7	6-# 7	3-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71	
Bot	4-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	4-# 71	4-# 7	3-# 7	5-# 71	5-# 7	3-# 7	4-# 71	
Str	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	
Web	2x 5-# 5			2x 5-# 5			2x 5-# 5			2x 5-# 5			

DATE:112/09/10 X1

	1FG6 (50x180)			491FG7 (50x180)			501FG8 (50x180)			511
B1F	180	L= 6.00	80180	180	L= 4.50	80180	180	L= 6.20	801	
	180		80180			80180			801	
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	
As t	2.3	6.4	3.71	0.1	0.1	0.11	5.7	12.4	10.91	

Asb		10.7	0.1	6.41	7.5	2.6	10.41	9.2	0.1	1.51
Av		0.024	0.000	0.0061	0.000	0.000	0.0001	0.042	0.000	0.0021
AvT										
Al/4										
Top		3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	5-# 7	4-# 71
Bot		4-# 7	3-# 7	4-# 71	4-# 7	3-# 7	4-# 71	4-# 7	3-# 7	4-# 71
Str		#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201
Web		2x 5-# 5			2x 5-# 5			2x 5-# 5		

DATE:112/09/10 X1

	IFG9 180 180	(50x180) L= 6.00	551FG10 80180 80180	(50x180) L= 4.50	561FG11 80180 80180	(50x180) L= 6.20	571 801 801
BIF							
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280
Ast	5.0	7.8	4.31	6.2	1.8	0.11	5.7
Asb	5.2	0.1	9.81	13.9	4.3	11.91	9.2
Av	0.007	0.000	0.0231	0.000	0.000	0.0001	0.042
AvT							
Al/4							
Top	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7
Bot	4-# 7	3-# 7	5-# 71	5-# 7	3-# 7	5-# 71	5-# 7
Str	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20
Web	2x 5-# 5	2x 5-# 5	2x 5-# 5	2x 5-# 5	2x 5-# 5	2x 5-# 5	2x 5-# 5

DATE:112/09/10 X1

	IFG12	(50x180)	581FG13	(50x180)	591FG14	(50x180)	601
BIF	180	L= 6.00	80180	L= 4.50	80180	L= 6.20	601
	180		80180		80180		601
mat		280	4200	42001	280	4200	42001
Ast		10.3	11.6	5.41	0.1	0.1	0.11
Asb		1.1	0.1	8.41	10.0	4.8	12.21
Av		0.000	0.000	0.0361	0.000	0.000	0.0001
AvT							
Al/4							
Top		4-# 7	4-# 7	3-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71
Bot		4-# 7	3-# 7	4-# 71	4-# 7	3-# 7	4-# 71
Str		#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201
Web		2x 5-# 5			2x 5-# 5		

DATE:112/09/10 X1

	IFG15	(50x180)	611IFG16	(50x180)	621IFG17	(50x180)	521			
BIF	180	L= 6.00	80180	L= 4.50	80180	L= 3.40	601			
	180		80180		80180		601			
mat		280	4200	42001		280	4200	42001		
Ast		5.2	8.8	6.41	12.9	3.8	18.91	10.4	5.9	4.31
Asb		5.2	0.1	13.81	21.3	0.2	18.61	29.8	9.3	2.01
Av		0.011	0.00	0.0301	0.064	0.036	0.0311	0.073	0.049	0.0001
AvT										
Al/4										
Top		3-# 7	4-# 7	5-# 71	5-# 7	4-# 7	7-# 71	7-# 7	4-# 7	4-# 71
Bot		4-# 7	3-# 7	2-# 71	2-# 7	2-# 7	2-# 71	2-# 7	2-# 7	2-# 71
Str		#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201
Web		2x 5-# 5			2x 5-# 5			2x 5-# 5		

DATE:112/09/10 X1

	IFG18 180	(50x180) L= 6.00	641FG19 80180	(50x180) L= 4.50	651FG20 80180	(50x180) L= 4.20	751 601
BIF	180		80180		80180		601
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280
Ast	5.3	8.8	6.41	12.8	2.8	16.01	6.7
Asb	5.2	0.1	13.71	20.9	0.1	16.41	23.9
Av	0.011	0.000	0.0301	0.055	0.026	0.0261	0.063
AvT							0.022
Al/4							0.0001
Top	3-# 7	4-# 7	5-# 71	5-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7
							3-# 7
			2-# 71	2-# 7	2-# 7	2-# 71	2-# 7
Bot	4-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	4-# 7	6-# 71	6-# 7
Str	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20
Web	2x 5-# 5			2x 5-# 5			2x 5-# 5
							#4@201

DATE:112/09/10 X1

	IFG21	(50x180)	671FG22	(50x180)	681FG23	(50x180)	761		
BIF	180	L= 6.00	80180	L= 4.50	80180	L= 6.20	601		
	180		80180		80180		601		
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
Ast	10.5	12.0	5.81	0.1	0.1	0.11	2.6	14.2	10.91
Asb	1.0	0.1	7.91	9.1	5.1	13.81	13.8	0.1	1.01
Av	0.000	0.000	0.0351	0.000	0.000	0.0001	0.052	0.000	0.0021
AvT									
Al/4									
Top	4-# 7	5-# 7	3-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	5-# 7	4-# 71
Bot	4-# 7	3-# 7	4-# 71	4-# 7	3-# 7	5-# 71	5-# 7	3-# 7	4-# 71
Str	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201
Web	2x 5-# 5			2x 5-# 5			2x 5-# 5		

DATE:112/09/09 X1

	IB1	(50x 75)		31B2	(50x 75)	41	
1F	180	L= 8.50		80180	L= 8.50	801	
	180			80180		801	
mat		280	4200	42001	280	4200	42001
Ast		24.4	0.1	28.91	27.3	0.1	25.51
Asb		6.6	19.3	4.61	5.0	18.5	4.31
Av		0.072	0.044	0.0721	0.073	0.044	0.0731
AvT							
Al/4							
Top		7-# 7	3-# 7	6-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71
				2-# 71			
Bot		4-# 7	7-# 7	4-# 71	4-# 7	6-# 7	4-# 71
Str		#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151
Web							

DATE:112/09/09 X1

IF	IB3 10 180	(50x 75) L= 8.50	111B4 010 70170	(50x 75) L= 8.50	121B5 0180 80180	(50x 75) L= 4.00	131B6 80180 80180	(50x 75) L= 8.50	141B7 80180 80180	(50x 75) L= 8.50	151B8 80180 80180	(50x 75) L= 9.90	161B9 80180 80180	(50x 75) L= 8.50	171B10 80180 80180	(50x 75) L= 8.50	181 801 801	
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
As t	19.8	0.1	25.01	24.7	0.1	21.51	10.6	1.4	13.11	25.6	0.1	26.51	25.2	0.1	27.41	32.2	0.1	23.81
Asb	6.0	17.0	1.41	2.0	16.8	6.31	7.3	0.1	6.51	5.9	16.9	5.61	5.2	15.9	4.21	5.4	22.8	6.31
Av	0.060	0.031	0.0591	0.059	0.031	0.0601	0.001	0.015	0.0261	0.066	0.037	0.0661	0.066	0.037	0.0661	0.086	0.047	0.0661
AvT	0.102	0.075	0.1181															
Al/4		1.93																
Top	5-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	6-# 71	3-# 7	3-# 7	4-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 7	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	6-# 71
													2-# 7	7-# 7	2-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71
Bot	3-# 7	6-# 7	4-# 71	4-# 7	6-# 7	3-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71	4-# 7	6-# 7	4-# 71	5-# 7	6-# 7	5-# 71	4-# 7	6-# 7	4-# 71
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@15	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151
Web		2x 2-# 4																
noo																		

DATE:112/09/09 X1

IF	IB11 180	(50x 75) L= 8.50	19IB12 80180 80180	(50x 75) L= 8.50	20IB13 80180 80180	(50x 75) L= 4.00	21IB14 80180 80180	(50x 75) L= 8.50	22IB15 80180 80180	(50x 75) L= 8.50	23IB16 80180 80180	(50x 75) L= 9.90	24IB17 80180 80180	(50x 75) L= 8.50	25IB18 80180 80180	(50x 75) L= 8.50	261 801 801	
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
As t	23.4	0.1	27.21	28.3	0.1	25.21	12.2	1.6	12.41	25.6	0.1	27.61	25.9	0.1	28.41	34.2	0.1	18.91
Asb	6.3	17.4	4.41	5.1	17.2	6.61	7.1	0.1	7.01	6.3	17.4	5.51	5.2	16.2	4.41	8.6	17.0	6.21
Av	0.061	0.032	0.0601	0.074	0.045	0.0671	0.026	0.015	0.0261	0.067	0.038	0.0671	0.067	0.045	0.0741	0.100	0.059	0.0791
AvT													0.167	0.106	0.1251			
Al/4													1.93					
Top	6-# 7	3-# 7	7-# 71	6-# 7 2-# 7	3-# 7	7-# 71	4-# 7	3-# 7	4-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	6-# 71 2-# 71	7-# 7 2-# 71	6-# 7 2-# 71	7-# 7 2-# 71
Bot	3-# 7	6-# 7	4-# 71	4-# 7	6-# 7	4-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71	4-# 7	6-# 7	4-# 71	4-# 7	6-# 7	4-# 71	5-# 7	6-# 7	4-# 71
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@15	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151
Web																2x 2-# 4		

DATE:112/09/09 X1

	IG1	(50x 75)	421G1a	(50x 75)	981
IF	180	L= 4.50	80180	L= 2.15	01
	180		80180		01
mat	280	4200	42001	280	4200
As t	11.4	0.3	11.71	6.5	1.7
Asb	8.9	1.3	10.71	6.7	1.9
Av	0.000	0.000	0.0001	0.000	0.000
AvT					
Al/4					
Top	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	3-# 7
				3-# 7	3-# 71
Bot	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	3-# 7
Str	#4@15	#4@15	#4@151	#4@20	#4@20
Web				#4@20	#4@201

DATE:112/09/09 X1

IF	IG1b 180	(50x 75) L= 2.15	1001 01 801
mat	280	4200	42001
As t	3.1	2.0	7.11
Asb	2.4	2.1	6.71
Av	0.000	0.000	0.0001
AvT			
Al/4			
Top	3-# 7	3-# 7	3-# 71
Bot	3-# 7	3-# 7	3-# 71
Str	#4@20	#4@20	#4@201
Web			

DATE:112/09/09 X1

IF	IG2 180	(50x 75) L= 7.70	441G3 8010 80180	(50x 75) L= 6.00	451G4 010 70170	(50x 75) L= 4.50	461G5 0180 80180	(50x 75) L= 6.20	471 801 801
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
As t	21.7	0.1	22.91	11.5	0.1	10.51	12.3	0.5	8.01
Asb	5.0	18.3	4.11	4.2	2.8	2.41	3.9	1.6	9.11
Av	0.063	0.039	0.0631	0.000	0.000	0.0001	0.017	0.002	0.0001
AvT									
Al/4									
Top	6-# 7	3-# 7	6-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71	4-# 7	3-# 7	3-# 71
Bot	3-# 7	6-# 7	3-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151
Web									

DATE:112/09/09 X1

	IG6 180	(50x 75) L= 6.00	491G7 80180 80180	(50x 75) L= 4.50	501G8 80180 80180	(50x 75) L= 6.20	511 801 801
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280
As t	11.5	0.1	9.61	12.4	0.1	13.51	13.1
Asb	2.4	3.0	5.01	9.7	0.8	9.01	6.2
Av	0.000	0.000	0.0001	0.018	0.003	0.0181	0.009
AvT							
Al/4							
Top	3-# 7	3-# 7	3-# 71	4-# 7	3-# 7	4-# 71	4-# 7
Bot	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@15	#4@151	#4@15
Web							
...							

DATE:112/09/09 X1

	IG9	(50x 75)	551G10	(50x 75)	561G11	(50x 75)	571
1F	180	L= 6.00	80180	L= 4.50	80180	L= 6.20	801
	180		80180		80180		801
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280
As t	6.5	0.1	6.11	14.3	0.1	16.11	13.3
Asb	1.6	3.1	1.51	11.5	1.2	12.01	6.7
Av	0.000	0.000	0.0001	0.040	0.026	0.0321	0.009
AvT							
Al/4							
Top	3-# 7	3-# 7	3-# 71	4-# 7	3-# 7	5-# 71	4-# 7

75

A1/4											
Top	6-# 8	3-# 8	6-# 8	6-# 8	3-# 8	6-# 8	6-# 8	3-# 8	6-# 8	6-# 8	3-# 8
	4-# 8		4-# 8	4-# 8		4-# 8	4-# 8		4-# 8	4-# 8	
	2-# 8		2-# 8			2-# 8			2-# 8		2-# 8
Bot	5-# 8	3-# 8	5-# 8	5-# 8	4-# 8	5-# 8	5-# 8	3-# 8	5-# 8	5-# 8	3-# 8
Str	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15	#4@20	#4@15
Web											
DATE:112/09/09 X1											
3F											
	1B7	(50x 75)	71B8	(50x 75)		81B9	(50x 75)	91B10	(50x 75)	101	
	180	L= 8.50	80180	L= 9.90		80180	L= 8.50	80180	L= 8.50	801	
	180		80180			80180		80180		801	
mat	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200
As t	53.2	0.1	54.7	52.5	0.1	52.7	54.5	0.1	53.5	53.3	0.1
Asb	35.5	9.4	34.9	26.8	13.1	26.7	35.0	9.4	35.4	35.9	9.7
Av	0.113	0.094	0.113	0.094	0.068	0.094	0.113	0.094	0.113	0.122	0.102
AvT											
A1/4											
Top	5-#10	3-#10	5-#10	5-#10	3-#10	5-#10	5-#10	3-#10	5-#10	5-#10	3-#10
	2-#10		2-#10	2-#10		2-#10	2-#10		2-#10	2-#10	
Bot	5-#10	3-#10	5-#10	4-#10	4-#10	4-#10	5-#10	3-#10	5-#10	5-#10	3-#10
Str	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15	#4@20	#4@15
Web											
2F											
	1B7	(50x 75)	71B8	(50x 75)		81B9	(50x 75)	91B10	(50x 75)	101	
	180	L= 8.50	80180	L= 9.90		80180	L= 8.50	80180	L= 8.50	801	
	180		80180			80180		80180		801	
mat	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200
As t	50.0	0.1	51.6	49.4	0.1	49.8	50.9	0.1	50.4	50.3	0.1
Asb	32.5	9.2	31.9	24.3	12.8	24.1	32.1	9.2	32.0	32.7	9.5
Av	0.104	0.085	0.104	0.078	0.053	0.078	0.104	0.085	0.104	0.104	0.093
AvT											
A1/4											
Top	4-#10	3-#10	5-#10	4-#10	3-#10	4-#10	5-#10	3-#10	4-#10	4-#10	3-#10
	2-#10		2-#10	2-#10		2-#10	2-#10		2-#10	2-#10	
Bot	4-#10	3-#10	4-#10	3-#10	4-#10	3-#10	4-#10	3-#10	4-#10	5-#10	3-#10
Str	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15	#4@20	#4@15
Web											
DATE:112/09/09 X1											
3F											
	ICB11	(70x 75)	951								
	10	L= 4.45	01								
	180		01								
mat	280	4200	4200								
As t	62.4	21.9	8.3								
Asb	0.1	0.1	0.1								
Av	0.060	0.031	0.000								
AvT	0.142	0.113	0.082								
A1/4		2.60									
Top	10-# 8	7-# 8	6-# 8								
	2-# 8										
Bot	6-# 8	6-# 8	6-# 8								
Str	#4@10	#4@10	#4@10								
Web		2x 3-# 4									
2F											
	ICB11	(50x 75)	951								
	180	L= 4.45	01								
	180		01								
mat	280	4200	4200								
As t	43.1	15.2	5.7								
Asb	0.1	0.1	0.1								
Av	0.039	0.018	0.000								
AvT	0.111	0.091	0.072								
A1/4		1.93									
Top	6-# 8	5-# 8	5-# 8								
	3-# 8										
Bot	5-# 8	5-# 8	5-# 8								
Str	#4@10	#4@10	#4@10								
Web		2x 2-# 4									
DATE:112/09/09 X1											
PF											
	1B12	(50x 70)	131B13	(50x 70)		141B14	(50x 70)	151			
	10	L= 4.00	010	L= 8.50		010	L= 8.50	01			
	180		80180			80180		801			
mat	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200		
As t	10.5	0.1	11.5	29.1	0.1	27.9	25.2	0.1	27.4		
Asb	9.2	0.5	8.7	9.6	10.0	9.9	8.2	10.1	7.8		
Av	0.000	0.000	0.000	0.076	0.020	0.076	0.070	0.014	0.070		
AvT											
A1/4											
Top	3-# 7	3-# 7	3-# 7	6-# 7	3-# 7	7-# 7	7-# 7	3-# 7	7-# 7		
				2-# 7							
Bot	3-# 7	3-# 7	3-# 7	4-# 7	4-# 7	4-# 7	4-# 7	4-# 7	4-# 7		
Str	#4@15	#4@15	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15		
Web											
DATE:112/09/09 X1											
PF											
	1B16	(50x 70)	171B17	(50x 70)		181					
	10	L= 8.50	010	L= 8.50		01					
	180		80180			801					
mat	280	4200	4200	280	4200	4200					
As t	28.3	0.1	27.2	26.6	0.1	28.1					
Asb	9.6	10.4	9.5	9.1	10.3	9.2					
Av	0.076	0.020	0.070	0.070	0.020	0.076					
AvT											
A1/4											
Top	6-# 7	3-# 7	7-# 7	7-# 7	3-# 7	6-# 7					
	2-# 7					2-# 7					
Bot	4-# 7	4-# 7	4-# 7	4-# 7	4-# 7	4-# 7					
Str	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15					
Web											
DATE:112/09/09 X1											
RIF											
	1B12	(50x 75)	131B13	(50x 75)		141B14	(50x 75)	151B15	(50x 75)	161	
	180	L= 4.00	80180	L= 8.50		80180	L= 8.50	8010	L= 9.90	01	
	180		80180			80180		80180		801	
mat	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200
As t	27.2	0.6	24.6	33.3	0.1	31.4	27.8	0.1	32.4	34.9	0.1
Asb	24.8	0.8	23.8	20.1	5.9	21.1	19.2	5.5	17.0	12.0	11.2
Av	0.144	0.138	0.123	0.042	0.028	0.034	0.025	0.019	0.034	0.054	0.022

77

Av	0.128	0.102	0.1281	0.123	0.089	0.1241	0.128	0.102	0.1281	0.128	0.110	0.1361
AvT												
Al/4												
Top	5-#10 2-#10	3-#10	5-#101 2-#101	5-#10 2-#10	3-#10	5-#101 2-#101	5-#10 2-#10	3-#10	5-#101 2-#101	5-#10 2-#10	3-#10	5-#101 2-#101
Bot	4-#10	3-#10	4-#101	4-#10	4-#10	4-#101	4-#10	3-#10	4-#101	4-#10	3-#10	4-#101
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151
Web												

DATE:112/09/09 X1

RIF	1B20 180	(50x 75) L= 4.00	211B21 010 80180	(50x 75) L= 8.50	221B22 010 80180	(50x 75) L= 8.50	231B23 010 80180	(50x 75) L= 9.90	241 801			
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001			
As t	30.3	1.5	30.61	39.2	0.1	39.51	32.2	0.1	40.11	35.8	0.1	35.21
Asb	29.2	1.1	24.61	17.7	12.5	17.31	18.1	9.6	15.71	12.7	10.2	12.81
Av	0.151	0.163	0.1721	0.076	0.052	0.0761	0.060	0.044	0.0681	0.049	0.019	0.0491
AvT												
Al/4												
Top	6-# 8	4-# 8	6-# 81	6-# 8	3-# 8	6-# 81	5-# 8	3-# 8	6-# 81	5-# 8	3-# 8	5-# 81
				2-# 8		2-# 81	2-# 8		2-# 81	2-# 8		2-# 81
Bot	6-# 8	3-# 8	5-# 81	4-# 8	4-# 8	4-# 81	4-# 8	3-# 8	4-# 81	4-# 8	4-# 8	4-# 81
Str	#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151
Web												

DATE:112/09/09 X1

4F	1B20 180	(70x 60) L= 4.00	211B21 80180 80180	(50x 75) L= 8.50	221B22 80180 80180	(50x 75) L= 8.50	231B23 80180 80180	(50x 75) L= 9.90	241 801			
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001			
As t	65.3	0.5	62.21	51.5	0.1	49.81	47.0	0.1	52.21	47.5	0.1	47.21
Asb	62.5	2.2	60.31	34.0	7.3	35.81	34.8	7.1	32.61	25.3	9.7	25.51
Av	0.399	0.405	0.4191	0.097	0.077	0.0971	0.097	0.086	0.1051	0.069	0.044	0.0691
AvT												
Al/4												
Top	8-#10	8-#10	8-#101	5-#10 2-#10	3-#10	4-#101 2-#101	4-#10 2-#10	3-#10	5-#101 2-#101	4-#10 2-#10	3-#10	4-#101 2-#101
Bot	8-#10	8-#10	8-#101	5-#10	3-#10	5-#101	5-#10	3-#10	5-#101	4-#10	4-#10	4-#101
Str	2#4@12	2#4@12	2#4@121	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151
Web												

DATE:112/09/09 X1

	1B18 180	(50x 75) L= 8.50	191B19 010 80180	(50x 75) L= 8.50	201B20 0180 80180	(70x 60) L= 4.00	211B21 80180 80180	(50x 75) L= 8.50	221B22 80180 80180	(50x 75) L= 8.50	231B23 80180 80180	(50x 75) L= 9.90	241 801					
mat	280	4200	42001	280	42001	280	42001	280	42001	280	4200	42001	280	4200	42001			
As t	59.8	0.1	61.51	63.7	0.1	62.21	74.2	0.7	70.71	53.5	0.1	53.61	50.8	0.1	55.91	54.0	0.1	53.21
Asb	27.6	20.8	23.11	25.7	20.4	28.71	66.0	0.1	68.91	38.0	7.4	38.71	38.5	7.0	36.51	27.1	11.7	27.31
Av	0.168	0.133	0.1681	0.175	0.141	0.1751	0.478	0.464	0.4401	0.114	0.095	0.1141	0.106	0.095	0.1141	0.102	0.071	0.0981
AvT																		
Al/4																		
Top	5-#10 3-#10	3-#10	5-#101 3-#101	5-#10 3-#10	3-#10	5-#101 3-#101	7-#10 2-#10	7-#10 2-#10	7-#101 2-#101	5-#10 2-#10	3-#10	5-#101 2-#101	5-#10 2-#10	3-#10	5-#101 2-#101	5-#10 2-#10	3-#10	5-#101 2-#101
Bot	4-#10	4-#10	4-#101	4-#10	4-#10	4-#101	7-#10	7-#10	7-#101	5-#10	3-#10	5-#101	5-#10	3-#10	5-#101	4-#10	4-#10	4-#101
Str	#4@15	#4@18	#4@151	#4@12	#4@18	#4@121	2#4@10	2#4@10	2#4@101	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151
Web																		

2F	1B18 180	(50x 75) L= 8.50	191B19 80180	(50x 75) L= 8.50	201B20 80180	(70x 60) L= 4.00	211B21 80180	(50x 75) L= 8.50	221B22 80180	(50x 75) L= 8.50	231B23 80180	(50x 75) L= 9.90	241 801					
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001			
As t	57.8	0.1	55.81	56.6	0.1	55.11	66.9	0.1	66.61	47.9	0.1	48.31	46.2	0.1	50.11	46.3	0.1	46.51
Asb	31.8	13.8	31.21	31.1	13.9	30.21	63.8	0.7	63.61	32.1	7.0	32.91	33.3	7.1	32.31	25.1	9.4	24.91
Av	0.143	0.118	0.1351	0.127	0.110	0.1351	0.418	0.405	0.4181	0.096	0.077	0.0961	0.088	0.077	0.0961	0.061	0.037	0.0611
AvT																		
Al/4																		
Top	5-#10 2-#10	3-#10	5-#101 2-#101	5-#10 2-#10	3-#10	5-#101 2-#101	8-#10 2-#10	8-#10	8-#101 2-#101	4-#10 2-#10	3-#10	4-#101 2-#101	4-#10 2-#10	3-#10	4-#101 2-#101	4-#10 2-#10	3-#10	4-#101 2-#101
Bot	4-#10	3-#10	4-#101	4-#10	3-#10	4-#101	8-#10	8-#10	8-#101	4-#10	3-#10	5-#101	5-#10	3-#10	4-#101	4-#10	4-#10	4-#101
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	2#4@12	2#4@12	2#4@121	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151
Web																		

DATE:112/09/09 X1

RIF	1B22 180	(50x 75) L= 8.50	231B23 010 80180	(50x 75) L= 9.90	241B24 010 80180	(50x 75) L= 8.50	251B25 010 80180	(50x 75) L= 8.50	261 801			
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001			
As t	32.2	0.1	40.11	35.8	0.1	35.21	38.0	0.1	31.61	33.3	0.1	38.81
Asb	18.1	9.6	15.71	12.7	10.2	12.81	17.2	7.5	19.81	18.7	9.6	18.11
Av	0.060	0.044	0.0681	0.049	0.019	0.0491	0.058	0.036	0.0501	0.057	0.042	0.0651
AvT												
Al/4												
Top	5-# 8 2-# 8	3-# 8	6-# 81 2-# 81	5-# 8 2-# 8	3-# 8	5-# 81 2-# 81	6-# 8 2-# 8	3-# 8	5-# 81 2-# 81	5-# 8 2-# 8	3-# 8	6-# 81 2-# 81
Bot	4-# 8	3-# 8	4-# 81	4-# 8	4-# 8	4-# 81	4-# 8	3-# 8	4-# 81	4-# 8	3-# 8	4-# 81
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151
Web												

DATE:112/09/09 X1

4F	1B22 180	(50x 75) L= 8.50	231B23 80180	(50x 75) L= 9.90	241B24 80180	(50x 75) L= 8.50	251B25 80180	(50x 75) L= 8.50	261 801			
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001			
As t	47.0	0.1	52.21	47.5	0.1	47.21	54.1	0.1	47.61	49.4	0.1	53.51
Asb	34.8	7.1	32.61	25.3	9.7	25.51	31.5	8.1	34.41	32.8	8.6	32.31
Av	0.097	0.086	0.1051	0.069	0.044	0.0691	0.148	0.090	0.1401	0.110	0.092	0.1181
AvT												
Al/4												
Top	4-#10 2-#10	3-#10	5-#101 2-#101	4-#10 2-#10	3-#10	4-#101 2-#101	5-#10 2-#10	3-#10	4-#101 2-#101	4-#10 2-#10	3-#10	5-#101 2-#101
Bot	5-#10	3-#10	5-#101	4-#10	4-#10	4-#101	5-#10	3-#10	5-#101	5-#10	3-#10	4-#101
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151
Web												

DATE:112/09/09 X1

3F	1B22 180	(50x 75) L= 8.50	231B23 80180	(50x 75) L= 9.90	241B24 80180	(50x 75) L= 8.50	251B25 80180	(50x 75) L= 8.50	261 801
----	-------------	----------------------	-----------------	----------------------	-----------------	----------------------	-----------------	----------------------	------------

mat		280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200
As t		50.8	0.1	55.9	54.0	0.1	53.2	57.3	0.1	52.1	53.5	0.1	57.3
Asb		38.5	7.0	36.5	27.1	11.7	27.3	35.5	7.9	37.9	37.2	8.7	37.0
Av		0.106	0.095	0.114	0.102	0.071	0.098	0.164	0.106	0.148	0.127	0.109	0.136
AvT													
Al/4													
Top		5-#10	3-#10	5-#10	5-#10	3-#10	5-#10	5-#10	3-#10	5-#10	5-#10	3-#10	5-#10
		2-#10		2-#10	2-#10		2-#10	2-#10		2-#10	2-#10		2-#10
Bot		5-#10	3-#10	5-#10	4-#10	4-#10	4-#10	5-#10	3-#10	5-#10	5-#10	3-#10	5-#10
Str		#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15
Web													
-----+													
2F		1B22	(50x 75)	23 B23	(50x 75)	24 B24	(50x 75)	25 B25	(50x 75)	26			
		180	L= 8.50	80180	L= 9.90	80180	L= 8.50	80180	L= 8.50	801			
		180		80180		80180		80180		801			
mat		280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200
As t		46.2	0.1	50.1	46.3	0.1	46.5	51.2	0.1	48.0	48.8	0.1	53.1
Asb		33.3	7.1	32.3	25.1	9.4	24.9	31.6	7.9	32.5	32.5	8.2	32.2
Av		0.088	0.077	0.096	0.061	0.037	0.061	0.137	0.081	0.137	0.108	0.091	0.117
AvT													
Al/4													
Top		4-#10	3-#10	4-#10	4-#10	3-#10	4-#10	5-#10	3-#10	4-#10	4-#10	3-#10	5-#10
		2-#10		2-#10	2-#10		2-#10	2-#10		2-#10	2-#10		2-#10
Bot		5-#10	3-#10	4-#10	4-#10	4-#10	4-#10	4-#10	3-#10	4-#10	4-#10	3-#10	4-#10
Str		#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15
Web													
-----+													
DATE:112/09/09 X1													
-----+													
3F		1B26	(50x 75)	27 B27	(50x 75)	28							
		10	L= 8.50	010	L= 8.50	01							
		180		80180		801							
mat		280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200
As t		58.3	0.1	59.6	60.9	0.1	60.4						
Asb		27.9	17.6	23.3	25.5	17.2	28.5						
Av		0.167	0.125	0.167	0.167	0.125	0.167						
AvT													
Al/4													
Top		5-#10	3-#10	5-#10	5-#10	3-#10	5-#10						
		2-#10		3-#10	3-#10		3-#10						
Bot		4-#10	3-#10	4-#10	4-#10	3-#10	4-#10						
Str		#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15						
Web													
-----+													
2F		1B26	(50x 75)	27 B27	(50x 75)	28							
		180	L= 8.50	80180	L= 8.50	801							
		180		80180		801							
mat		280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200
As t		54.8	0.1	53.4	53.0	0.1	51.6						
Asb		36.0	9.6	35.2	34.4	9.7	32.9						
Av		0.113	0.094	0.113	0.113	0.094	0.105						
AvT													
Al/4													
Top		5-#10	3-#10	5-#10	5-#10	3-#10	5-#10						
		2-#10		2-#10	2-#10		2-#10						
Bot		5-#10	3-#10	5-#10	5-#10	3-#10	5-#10						
Str		#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15						
Web													
-----+													
DATE:112/09/09 X1													
-----+													
R1F		1B28	(50x 75)	29 B28a	(70x 75)	85 B29	(50x 75)	32 B29a	(50x 75)	101			
		10	L= 4.00	010	L=17.34	010	L= 9.93	010	L= 8.50	01			
		180		80194		94186		86180		01			
mat		280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200
As t		28.3	4.8	45.3	77.5	2.1	69.3	36.8	0.1	28.7	25.7	2.8	0.1
Asb		34.5	0.1	19.3	17.8	44.5	2.4	9.1	5.1	13.7	6.4	9.3	7.2
Av		0.215	0.243	0.253	0.109	0.015	0.093	0.042	0.010	0.035	0.000	0.000	0.000
AvT					0.182	0.082	0.147						
Al/4					2.60								
Top		5-# 8	4-# 8	6-# 8	10-# 8	5-# 8	10-# 8	5-# 8	3-# 8	6-# 8	5-# 8	3-# 8	3-# 8
		2-# 8		2-# 8	6-# 8		4-# 8	2-# 8					
					3-# 8								
Bot		6-# 8	3-# 8	6-# 8	8-# 8	10-# 8	7-# 8	4-# 8	4-# 8	3-# 8	3-# 8	4-# 8	3-# 8
Str		#4@10	#4@10	#4@10	#4@12	#4@18	#4@12	#4@15	#4@20	#4@15	#4@20	#4@20	#4@20
Web					2x 3-# 4								
-----+													
DATE:112/09/09 X1													
-----+													
4F		1B28	(70x 60)	29									
		180	L= 4.00	801									
		180		801									
mat		280	4200	4200									
As t		69.4	0.1	64.8									
Asb		65.2	2.7	70.0									
Av		0.452	0.441	0.413									
AvT													
Al/4													
Top		10-# 8	7-# 8	10-# 8									
		4-# 8		4-# 8									
		4-# 8		4-# 8									
Bot		10-# 8	7-# 8	10-# 8									
Str		2#4@10	2#4@10	2#4@10									
Web													
-----+													
DATE:112/09/09 X1													
-----+													
2F		1B28	(70x 60)	29									
		180	L= 4.00	801									
		180		801									
mat		280	4200	4200									
As t		75.8	1.7	75.7									
Asb		69.6	0.8	73.6									
Av		0.492	0.482	0.473									
AvT		0.383	0.371	0.368									
Al/4			2.12										
Top		10-# 8	8-# 8	10-# 8									
		5-# 8		5-# 8									
		5-# 8		5-# 8									
Bot		10-# 8	8-# 8	10-# 8									
Str		2#4@10	2#4@10	2#4@10									
Web			2x 2-# 4										
-----+													
2F		1B28	(70x 60)	29									
		180	L= 4.00	801									
		180		801									
mat		280	4200	4200									

As t	l	73.0	0.7	75.81
Asb	l	71.2	1.6	73.21
Av	l	0.492	0.482	0.4731
AvT	l	0.373	0.364	0.3761
Al/4	l		2.12	l
Top	l	10-# 8	8-# 8	10-# 81
	l	5-# 8		5-# 81
	l	5-# 8		5-# 81
Bot	l	10-# 8	8-# 8	10-# 81
Str	l	2#4@10	2#4@10	2#4@101
Web	l		2x 2-# 4	l

DATE:112/09/09 X1

3F	l	1B29	(50x 75)	321
	l	10	L= 9.93	01
	l	186		861
mat	l	280	4200	42001
As t	l	45.0	0.1	45.61
Asb	l	32.0	6.1	31.21
Av	l	0.064	0.042	0.0601
AvT	l			l
Al/4	l			l
Top	l	6-# 8	3-# 8	6-# 81
	l	3-# 8		3-# 81
	l	2-# 8		2-# 81
Bot	l	5-# 8	4-# 8	5-# 81
Str	l	#4@15	#4@20	#4@151
Web	l			l

DATE:112/09/09 X1

3F	l	1WG1	(50x 75)	401G2	(50x 75)	411G3	(50x 75)	421WG4	(50x 75)	401CG4	(50x 85)	901				
	l	10	L= 7.70	010	L= 6.00	010	L= 4.50	010	L= 7.70	010	L= 4.00	01				
	l	180		80180		80180		80180		80180		01				
mat	l	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001			
As t	l	15.9	0.1	17.01	16.5	0.1	15.91	18.1	0.1	20.51	15.9	0.1	17.01	34.3	14.2	6.71
Asb	l	4.0	12.0	2.91	10.0	2.2	9.61	17.5	1.2	15.91	4.0	12.0	2.91	0.1	0.1	0.11
Av	l	0.000	0.000	0.0051	0.028	0.009	0.0281	0.070	0.058	0.0701	0.000	0.000	0.0051	0.014	0.000	0.0001
AvT	l	0.072	0.072	0.0771										0.089	0.075	0.0751
Al/4	l		1.93	l											2.18	l
Top	l	4-# 8	3-# 8	4-# 81	4-# 8	3-# 8	4-# 81	4-# 8	3-# 8	4-# 81	4-# 8	3-# 8	4-# 81	5-# 8	4-# 8	4-# 81
	l													2-# 8		
Bot	l	3-# 8	3-# 8	3-# 81	3-# 8	3-# 8	3-# 81	4-# 8	3-# 8	4-# 81	3-# 8	3-# 8	3-# 81	4-# 8	4-# 8	4-# 81
Str	l	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@15	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@10	#4@10	#4@101
Web	l		2x 3-# 4	l		2x 3-# 4	l		2x 3-# 4	l		2x 3-# 4	l		2x 3-# 4	l

DATE:112/09/09 X1

2F	l	1G5	(50x 75)	441
	l	10	L= 7.70	01
	l	180		801
mat	l	280	4200	42001
As t	l	14.0	0.1	14.11
Asb	l	3.4	8.4	3.11
Av	l	0.000	0.000	0.0001
AvT	l	0.072	0.072	0.0721
Al/4	l		1.93	l
Top	l	3-# 8	3-# 8	3-# 81
	l			
Bot	l	3-# 8	3-# 8	3-# 81
Str	l	#4@15	#4@20	#4@151
Web	l		2x 3-# 4	l

DATE:112/09/09 X1

3F	l	1G5	(50x 75)	441
	l	10	L= 7.70	01
	l	180		801
mat	l	280	4200	42001
As t	l	31.6	0.1	33.21
Asb	l	8.7	23.8	7.91
Av	l	0.128	0.099	0.1191
AvT	l			l
Al/4	l			l
Top	l	5-# 8	3-# 8	5-# 81
	l	2-# 8		2-# 81
Bot	l	4-# 8	6-# 8	4-# 81
Str	l	#4@15	#4@20	#4@151
Web	l			l

DATE:112/09/09 X1

2F	l	1G5	(50x 75)	441
	l	10	L= 7.70	01
	l	180		801
mat	l	280	4200	42001
As t	l	29.4	0.1	28.91
Asb	l	7.3	15.1	7.61
Av	l	0.072	0.051	0.0721
AvT	l			l
Al/4	l			l
Top	l	6-# 8	3-# 8	6-# 81
	l			
Bot	l	3-# 8	4-# 8	3-# 81
Str	l	#4@15	#4@20	#4@151
Web	l			l

DATE:112/09/09 X1

3F	l	1CG6	(50x 75)	971G6	(50x 75)	471CG6a	(70x 85)	911		
	l	10	L= 3.40	010	L= 6.20	010	L= 4.00	01		
	l	180		80180		80180		01		
mat	l	280	4200	42001	280	4200	42001			
As t	l	2.9	7.7	21.01	15.8	0.4	34.61	94.4	38.0	16.71
Asb	l	0.1	0.1	0.11	13.1	0.1	4.21	0.1	0.1	1.31
Av	l	0.000	0.000	0.0001	0.061	0.054	0.0851	0.135	0.113	0.0481
AvT	l	0.072	0.072	0.0721				0.220	0.199	0.1331
Al/4	l		1.93	l					2.92	l
Top	l	3-#10	3-#10	3-#101	3-#10	3-#10	4-#101	8-#10	6-#10	6-#101
	l							4-#10		
Bot	l	3-#10	3-#10	3-#101	3-#10	3-#10	3-#101	6-#10	6-#10	6-#101
Str	l	#4@10	#4@10	#4@101	#4@15	#4@20	#4@151	#4@10	#4@10	#4@101
Web	l		2x 2-# 4	l				2x 3-# 4		l

DATE:112/09/09 X1

1CG6	(50x 75)	971G6	(50x 75)	471
------	-----------	-------	-----------	-----

	10	L= 3.40			0180	L= 6.20			801
	10				80180				801
mat		280	4200	42001		280	4200	42001	
As t		2.0	5.4	14.81		23.1	0.1	18.51	
As b		0.1	0.1	0.11		13.7	3.9	15.91	
Av		0.000	0.000	0.0001		0.056	0.033	0.0311	
AvT		0.072	0.072	0.0721					
Al/4		1.93							
Top		3-# 8	3-# 8	3-# 81		5-# 8	3-# 8	4-# 81	
Bot		3-# 8	3-# 8	3-# 81		3-# 8	3-# 8	4-# 81	
Str		#4@10	#4@10	#4@101		#4@15	#4@20	#4@151	
Web		2x 2-# 4							
DATE:112/09/09 X1									
	IG8	(50x 70)			491				
PF	10	L= 6.00			01				
	180				801				
mat		280	4200	42001		280	4200	42001	
As t		15.1	0.1	16.11					
As b		11.1	1.9	11.01					
Av		0.000	0.000	0.0011					
AvT									
Al/4									
Top		5-# 7	3-# 7	5-# 71					
Bot		3-# 7	3-# 7	3-# 71					
Str		#4@15	#4@20	#4@151					
Web									
DATE:112/09/09 X1									
R1F	IG8	(50x 75)			491G9	(50x 75)			801
	180	L= 6.00			8010	L= 4.50			010
	180				80180				80180
mat		280	4200	42001		280	4200	42001	
As t		17.3	0.1	17.81		22.2	0.1	27.81	
As b		16.6	1.1	14.61		26.6	1.3	19.61	
Av		0.001	0.008	0.0141		0.100	0.127	0.1361	
AvT						0.015	0.037	0.0521	
Al/4									
Top		4-# 8	3-# 8	4-# 81		5-# 8	3-# 8	5-# 81	
						4-# 8	3-# 8	5-# 81	
Bot		4-# 8	3-# 8	3-# 81		5-# 8	3-# 8	5-# 81	
Str		#4@15	#4@20	#4@151		#4@15	#4@20	#4@151	
Web									
DATE:112/09/09 X1									
4F	IG8	(50x 75)			491G9	(50x 75)			801
	180	L= 6.00			80180	L= 4.50			010
	180				80180				80180
mat		280	4200	42001		280	4200	42001	
As t		27.0	0.1	25.81		31.7	0.1	37.41	
As b		23.1	2.6	20.61		33.7	0.7	30.01	
Av		0.058	0.043	0.0581		0.156	0.181	0.1911	
AvT						0.067	0.063	0.0791	
Al/4									
Top		6-# 8	3-# 8	5-# 81		5-# 8	4-# 8	5-# 81	
						2-# 8	2-# 8	2-# 81	
						2-# 8	2-# 8	2-# 81	
Bot		5-# 8	3-# 8	5-# 81		5-# 8	4-# 8	5-# 81	
Str		#4@15	#4@20	#4@151		#4@12	#4@12	#4@121	
Web									
DATE:112/09/09 X1									
3F	IG7	(50x 75)			481G8	(50x 75)			491G9
	10	L= 7.70			0180	L= 6.00			80180
	180				80180				80180
mat		280	4200	42001		280	4200	42001	
As t		25.2	0.1	27.51		23.7	0.1	20.81	
As b		8.4	12.3	8.21		13.0	3.0	14.31	
Av		0.049	0.038	0.0591		0.053	0.028	0.0531	
AvT		0.093	0.074	0.0981		0.113	0.116	0.1311	
Al/4		1.93							
Top		5-# 8	3-# 8	6-# 81		5-# 8	3-# 8	5-# 81	
						6-# 8	3-# 8	6-# 81	
Bot		3-# 8	4-# 8	3-# 81		3-# 8	3-# 8	3-# 81	
Str		#4@15	#4@20	#4@151		#4@15	#4@15	#4@151	
Web		2x 2-# 4							
DATE:112/09/09 X1									
2F	IG7	(50x 75)			481G8	(50x 75)			491G9
	180	L= 7.70			80180	L= 6.00			80180
	180				80180				80180
mat		280	4200	42001		280	4200	42001	
As t		24.7	0.1	23.51		20.7	0.1	17.91	
As b		10.7	8.4	10.01		12.5	2.6	12.71	
Av		0.031	0.014	0.0311		0.044	0.023	0.0321	
AvT		0.076	0.072	0.0751		0.090	0.077	0.0901	
Al/4		1.93							
Top		5-# 8	3-# 8	5-# 81		4-# 8	3-# 8	4-# 81	
						4-# 8	3-# 8	5-# 81	
Bot		3-# 8	3-# 8	3-# 81		3-# 8	3-# 8	3-# 81	
Str		#4@15	#4@20	#4@151		#4@15	#4@15	#4@151	
Web		2x 2-# 4							
DATE:112/09/09 X1									
PF	WG11	(50x 70)			551				
	10	L= 6.00			01				
	180				801				
mat		280	4200	42001					
As t		7.9	0.1	7.81					
As b		2.4	2.7	2.71					
Av		0.000	0.000	0.0001					
AvT									
Al/4									
Top		3-# 7	3-# 7	3-# 71					
Bot		3-# 7	3-# 7	3-# 71					
Str		#4@15	#4@20	#4@151					
Web		2x 2-# 4							

DATE:112/09/09 X1

	WG11	(50x 75)	551G12	(50x 75)	561G13	(50x 75)	571CG13	(50x 75)	721
RIF	180	L= 6.00	8010	L= 4.50	010	L= 6.20	010	L= 3.01	01
	180		80180		80180		80180		01
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
As t	5.3	0.2	4.91	28.8	0.3	34.21	16.2	0.3	29.61
Asb	4.5	0.8	3.31	32.3	1.8	25.11	16.3	2.0	12.51
Av	0.000	0.000	0.0001	0.130	0.166	0.1781	0.026	0.043	0.0631
AvT								0.087	0.077
Al/4								1.93	
Top	3-# 8	3-# 8	3-# 81	6-# 8	4-# 8	5-# 81	4-# 8	3-# 8	6-# 81
						2-# 81			
Bot	3-# 8	3-# 8	3-# 81	6-# 8	3-# 8	6-# 81	3-# 8	3-# 8	4-# 81
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151
Web		2x 3-# 4			2x 3-# 4			2x 2-# 4	

DATE:112/09/09 X1

	WG11	(50x 75)	551G12	(50x 75)	561G13	(50x 75)	571
4F	180	L= 6.00	80180	L= 4.50	80180	L= 6.20	801
	180		80180		80180		801
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	
As t	11.1	0.1	10.11	36.9	0.2	43.91	26.4
Asb	4.7	2.8	3.91	37.9	1.5	36.01	23.4
Av	0.000	0.000	0.0001	0.199	0.221	0.2341	0.067
AvT							
Al/4							
Top	3-# 8	3-# 8	3-# 81	6-# 8	5-# 8	6-# 81	6-# 8
						3-# 81	
Bot	3-# 8	3-# 8	3-# 81	6-# 8	4-# 8	6-# 81	5-# 8
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@10	#4@10	#4@101	#4@15
Web		2x 3-# 4			2x 3-# 4		

	WG11	(50x 75)	551G12	(50x 75)	561G13	(50x 75)	571
3F	180	L= 6.00	80180	L= 4.50	80180	L= 6.20	801
	180		80180		80180		801
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	
As t	10.0	0.1	9.01	32.0	0.1	35.91	21.0
Asb	3.6	2.8	3.01	31.4	1.2	29.91	18.8
Av	0.000	0.000	0.0001	0.163	0.167	0.1801	0.042
AvT							0.039
Al/4							0.0541
Top	3-# 8	3-# 8	3-# 81	5-# 8	4-# 8	5-# 81	5-# 8
						2-# 81	
Bot	3-# 8	3-# 8	3-# 81	5-# 8	4-# 8	5-# 81	4-# 8
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@12	#4@12	#4@121	#4@15
Web		2x 3-# 4			2x 3-# 4		

	WG11	(50x 75)	551G12	(50x 75)	561G13	(50x 75)	571
2F	180	L= 6.00	80180	L= 4.50	80180	L= 6.20	801
	180		80180		80180		801
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	
As t	9.6	0.1	8.61	26.4	0.1	28.41	18.5
Asb	3.3	2.7	2.91	24.4	1.3	24.51	15.6
Av	0.000	0.000	0.0001	0.126	0.113	0.1261	0.017
AvT							0.026
Al/4							0.0411
Top	3-# 8	3-# 8	3-# 81	6-# 8	3-# 8	6-# 81	4-# 8
						5-# 81	
Bot	3-# 8	3-# 8	3-# 81	5-# 8	3-# 8	5-# 81	4-# 8
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@15	#4@151	#4@15
Web		2x 3-# 4			2x 3-# 4		

DATE:112/09/09 X1

	IG14	(50x 70)	581
PF	10	L= 6.00	01
	180		801
mat	280	4200	42001
As t	15.7	0.1	16.61
Asb	10.2	3.2	10.11
Av	0.004	0.000	0.0141
AvT			
Al/4			
Top	5-# 7	3-# 7	5-# 71
Bot	3-# 7	3-# 7	3-# 71
Str	#4@15	#4@20	#4@151
Web			

DATE:112/09/09 X1

	IG15	(50x 75)	591G15a	(70x 75)	891CG15a	(70x 75)	731
RIF	10	L= 4.50	010	L= 4.52	010	L= 3.45	01
	180		80180		010		01
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	
As t	13.8	4.1	43.31	104.2	48.2	28.21	49.1
Asb	30.8	0.1	5.91	1.6	0.1	0.11	0.1
Av	0.145	0.181	0.1931	0.082	0.061	0.0001	0.031
AvT							0.017
Al/4							0.0821
Top	3-#10	3-#10	5-#101	8-#10	7-#10	4-#101	6-#10
				5-#10			4-#10
Bot	3-#10	3-#10	3-#101	5-#10	3-#10	3-#101	3-#10
Str	#4@12	#4@12	#4@121	#4@20	#4@20	#4@201	#4@10
Web						2x 3-# 4	

DATE:112/09/09 X1

	IG14	(50x 75)	581G15	(50x 75)	591
4F	10	L= 6.00	0180	L= 4.50	801
	180		80180		801
mat	280	4200	42001	280	4200
As t	28.6	0.1	25.31	25.2	0.1
Asb	20.1	2.8	19.61	25.2	3.0
Av	0.072	0.050	0.0591	0.127	0.113
AvT					
Al/4					
Top	6-# 8	3-# 8	5-# 81	5-# 8	3-# 8
					6-# 81
Bot	5-# 8	3-# 8	4-# 81	5-# 8	3-# 8
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@15
Web					


```

IWG18 ( 50x 70) 641
PF 10 1= 6.00 01
180 801
mat 1 280 4200 42001
Ast 1 4.8 0.1 4.91
Asb 1 1.4 2.0 1.61
Av 1 0.000 0.000 0.0001
AvT 1
Al/4 1
Top 1 3-# 7 3-# 7 3-# 71
1
Bot 1 3-# 7 3-# 7 3-# 71
Str 1 #4@15 #4@20 #4@151
Web 1 2x 2-# 4 1
-----+-----+
DATE:112/09/09 X1
-----+-----+
IWG18 ( 50x 75) 641G19 ( 50x 75) 651CG19 ( 50x 75) 881
RIF 180 1= 6.00 8010 1= 4.50 010 1= 3.13 01
180 80180 80180
mat 1 280 4200 42001 280 4200 42001 280 4200 42001
Ast 1 8.5 0.1 6.81 40.4 0.8 60.11 45.1 20.8 10.81
Asb 1 2.2 6.7 0.91 53.4 1.7 40.51 0.1 0.1 0.11
Av 1 0.000 0.000 0.0001 0.288 0.324 0.3361 0.061 0.051 0.0221
AvT 1 0.072 0.072 0.0721 1 0.133 0.123 0.0941
Al/4 1 1.93 1
Top 1 3-#10 3-#10 3-#101 4-#10 4-#10 5-#101 4-#10 4-#10 4-#101
1 2-#10 2-#10 2-#101 2-#10 2-#10 2-#101
1 2-#10 2-#10 2-#101
1
Bot 1 3-#10 3-#10 3-#101 4-#10 4-#10 4-#101 3-#10 3-#10 3-#101
Str 1 #4@15 #4@20 #4@151 2#4@12 2#4@12 2#4@121 #4@15 #4@15 #4@151
Web 1 2x 3-# 4 1 2x 3-# 4 1 2x 2-# 4 1
-----+-----+
DATE:112/09/09 X1
-----+-----+
IWG18 ( 50x 75) 641G19 ( 50x 75) 651
4F 180 1= 6.00 80180 1= 4.50 801
180 80180
mat 1 280 4200 42001 280 4200 42001
Ast 1 9.7 0.1 8.11 47.4 0.7 63.41
Asb 1 3.5 3.0 2.51 56.9 2.1 48.11
Av 1 0.000 0.000 0.0001 0.323 0.362 0.3761
AvT 1
Al/4 1
Top 1 3-#10 3-#10 3-#101 5-#10 5-#10 5-#101
1 2-#10 2-#10 3-#101
1 2-#10 2-#10 2-#101
1
Bot 1 3-#10 3-#10 3-#101 5-#10 5-#10 5-#101
Str 1 #4@15 #4@20 #4@151 2#4@12 2#4@12 2#4@121
Web 1 2x 3-# 4 1 2x 3-# 4 1
-----+-----+
IWG18 ( 50x 75) 641G19 ( 50x 75) 651
3F 180 1= 6.00 80180 1= 4.50 801
180 80180
mat 1 280 4200 42001 280 4200 42001
Ast 1 12.0 0.1 10.11 50.1 0.9 62.81
Asb 1 5.0 3.0 4.11 56.0 2.4 51.21
Av 1 0.000 0.000 0.0001 0.305 0.345 0.3581
AvT 1
Al/4 1
Top 1 3-#10 3-#10 3-#101 5-#10 5-#10 5-#101
1 2-#10 2-#10 3-#101
1 2-#10 2-#10 2-#101
1
Bot 1 3-#10 3-#10 3-#101 5-#10 5-#10 5-#101
Str 1 #4@15 #4@20 #4@151 2#4@12 2#4@12 2#4@121
Web 1 2x 3-# 4 1 2x 3-# 4 1
-----+-----+
IWG18 ( 50x 75) 641G19 ( 50x 75) 651
2F 180 1= 6.00 80180 1= 4.50 801
180 80180
mat 1 280 4200 42001 280 4200 42001
Ast 1 13.1 0.1 11.41 44.6 0.7 54.11
Asb 1 6.3 2.9 5.41 47.5 2.2 45.61
Av 1 0.000 0.000 0.0001 0.253 0.292 0.3051
AvT 1
Al/4 1
Top 1 3-#10 3-#10 3-#101 4-#10 4-#10 5-#101
1 2-#10 2-#10 2-#101
1 2-#10 2-#10 2-#101
1
Bot 1 3-#10 3-#10 3-#101 4-#10 4-#10 4-#101
Str 1 #4@15 #4@20 #4@151 #4@ 8 #4@ 8 #4@ 81
Web 1 2x 3-# 4 1 2x 3-# 4 1
-----+-----+
DATE:112/09/09 X1
-----+-----+
IWG20 ( 50x 70) 671
PF 10 1= 6.00 01
180 801
mat 1 280 4200 42001
Ast 1 21.0 0.1 20.41
Asb 1 13.7 3.6 16.21
Av 1 0.049 0.028 0.0391
AvT 1
Al/4 1
Top 1 6-# 7 3-# 7 6-# 71
1
Bot 1 5-# 7 3-# 7 5-# 71
Str 1 #4@15 #4@20 #4@151
Web 1
-----+-----+
DATE:112/09/09 X1
-----+-----+
IWG21 ( 50x 75) 681CG21 ( 50x 75) 1021
RIF 10 1= 4.50 010 1= 3.82 01
180 80180 80180
mat 1 280 4200 42001 280 4200 42001
Ast 1 21.1 2.2 35.81 52.4 25.2 3.71
Asb 1 28.4 0.1 14.91 0.1 0.1 1.21
Av 1 0.111 0.147 0.1591 0.095 0.078 0.0101
AvT 1 0.167 0.150 0.0821
Al/4 1 1.93 1
Top 1 4-#10 4-#10 4-#101 5-#10 4-#10 4-#101
1 2-#10
1
Bot 1 3-#10 3-#10 3-#101 4-#10 4-#10 4-#101
Str 1 #4@15 #4@15 #4@151 #4@10 #4@101
Web 1 2x 2-# 4 1
-----+-----+
DATE:112/09/09 X1

```

4F									
	IG20	(50x 75)	671G21	(50x 75)	681CG21	(50x 75)	761		
	10	L= 6.00	0180	L= 4.50	8010	L= 2.45	01		
	180		80180		80180		01		
mat		280 4200 42001		280 4200 42001		280 4200 42001			
As t		31.4 0.1 27.11		26.3 0.4 31.51		13.7 6.1 2.91			
Asb		22.3 2.9 21.91		25.6 2.1 26.61		0.1 0.1 0.11			
Av		0.097 0.075 0.0851		0.145 0.131 0.1441		0.000 0.000 0.0001			
AvT									
Al/4									
Top		6-# 8 3-# 8 6-# 81		6-# 8 4-# 8 6-# 81		3-# 8 3-# 8 3-# 81			
Bot		5-# 8 3-# 8 5-# 81		5-# 8 3-# 8 6-# 81		3-# 8 3-# 8 3-# 81			
Str		#4@15 #4@20 #4@151		#4@15 #4@15 #4@151		#4@15 #4@15 #4@151			
Web									
3F									
	IG20	(50x 75)	671G21	(50x 75)	681CG21	(50x 75)	761		
	180	L= 6.00	80180	L= 4.50	80180	L= 2.45	01		
	180		80180		80180		01		
mat		280 4200 42001		280 4200 42001		280 4200 42001			
As t		36.5 0.1 31.41		33.3 0.5 39.31		13.7 6.1 2.91			
Asb		26.8 3.1 26.91		32.4 1.2 31.91		0.1 0.1 0.11			
Av		0.123 0.101 0.1101		0.181 0.185 0.1991		0.000 0.000 0.0001			
AvT									
Al/4									
Top		5-# 8 3-# 8 5-# 81		5-# 8 4-# 8 6-# 81		3-# 8 3-# 8 3-# 81			
		2-# 8 2-# 81		2-# 8 2-# 81					
Bot		6-# 8 3-# 8 6-# 81		5-# 8 4-# 8 5-# 81		3-# 8 3-# 8 3-# 81			
Str		#4@15 #4@20 #4@151		#4@12 #4@12 #4@121		#4@15 #4@15 #4@151			
Web									
2F									
	IG20	(50x 75)	671G21	(50x 75)	681CG21	(50x 75)	761		
	180	L= 6.00	80180	L= 4.50	80180	L= 2.45	01		
	180		80180		80180		01		
mat		280 4200 42001		280 4200 42001		280 4200 42001			
As t		36.5 0.1 31.21		34.7 0.7 40.61		13.4 6.0 2.81			
Asb		27.0 3.1 26.41		33.5 1.7 34.41		0.1 0.1 0.11			
Av		0.122 0.100 0.1091		0.180 0.185 0.1981		0.000 0.000 0.0001			
AvT									
Al/4									
Top		5-# 8 3-# 8 6-# 81		5-# 8 5-# 8 6-# 81		3-# 8 3-# 8 3-# 81			
		2-# 8 2-# 81		2-# 8 2-# 81					
Bot		6-# 8 3-# 8 6-# 81		5-# 8 4-# 8 5-# 81		3-# 8 3-# 8 3-# 81			
Str		#4@15 #4@20 #4@151		#4@12 #4@12 #4@121		#4@15 #4@15 #4@151			
Web									
DATE:112/09/09 X1									
PF									
	WG22	(50x 70)	691						
	10	L= 6.00	01						
	180		801						
mat		280 4200 42001							
As t		5.0 0.1 4.51							
Asb		1.9 2.1 1.41							
Av		0.000 0.000 0.0001							
AvT									
Al/4									
Top		3-# 7 3-# 7 3-# 71							
Bot		3-# 7 3-# 7 3-# 71							
Str		#4@15 #4@20 #4@151							
Web		2x 2-# 4							
DATE:112/09/09 X1									
R1F									
	WG22	(50x 75)	691G23	(50x 75)	701CG23	(50x 75)	841		
	180	L= 6.00	8010	L= 4.50	010	L= 2.51	01		
	180		80180		80180		01		
mat		280 4200 42001		280 4200 42001		280 4200 42001			
As t		3.9 0.2 3.11		32.9 0.3 40.21		15.4 7.4 3.91			
Asb		2.3 1.2 1.11		36.1 0.3 30.11		0.1 0.1 0.11			
Av		0.000 0.000 0.0001		0.154 0.181 0.1901		0.000 0.000 0.0001			
AvT						0.072 0.072 0.0721			
Al/4						1.93			
Top		3-# 8 3-# 8 3-# 81		5-# 8 4-# 8 6-# 81		3-# 8 3-# 8 3-# 81			
				2-# 8 2-# 81					
				2-# 8 2-# 81					
Bot		3-# 8 3-# 8 3-# 81		5-# 8 4-# 8 5-# 81		3-# 8 3-# 8 3-# 81			
Str		#4@15 #4@20 #4@151		#4@12 #4@12 #4@121		#4@15 #4@15 #4@151			
Web		2x 3-# 4		2x 3-# 4		2x 2-# 4			
DATE:112/09/09 X1									
4F									
	WG22	(50x 75)	691G23	(50x 75)	701CG23	(50x 75)	781		
	180	L= 6.00	80180	L= 4.50	8010	L= 2.45	01		
	180		80180		80180		01		
mat		280 4200 42001		280 4200 42001		280 4200 42001			
As t		8.3 0.1 7.81		41.8 0.6 49.01		13.6 6.1 2.91			
Asb		4.0 2.0 3.01		42.6 1.3 41.91		0.1 0.1 0.11			
Av		0.000 0.000 0.0001		0.246 0.254 0.2631		0.000 0.000 0.0001			
AvT						0.072 0.072 0.0721			
Al/4						1.93			
Top		3-# 8 3-# 8 3-# 81		6-# 8 5-# 8 6-# 81		3-# 8 3-# 8 3-# 81			
				3-# 8 4-# 81					
				3-# 8 3-# 81					
Bot		3-# 8 3-# 8 3-# 81		6-# 8 5-# 8 6-# 81		3-# 8 3-# 8 3-# 81			
Str		#4@15 #4@20 #4@151		#4@ 8 #4@ 8 #4@ 81		#4@15 #4@15 #4@151			
Web		2x 3-# 4		2x 3-# 4		2x 2-# 4			
3F									
	WG22	(50x 75)	691G23	(50x 75)	701CG23	(50x 75)	781		
	180	L= 6.00	80180	L= 4.50	80180	L= 2.45	01		
	180		80180		80180		01		
mat		280 4200 42001		280 4200 42001		280 4200 42001			
As t		12.5 0.1 11.31		46.4 1.0 52.71		13.7 6.1 2.91			
Asb		7.8 2.1 6.71		46.1 1.7 47.41		0.1 0.1 0.11			
Av		0.000 0.000 0.0001		0.264 0.272 0.2811		0.000 0.000 0.0001			
AvT						0.072 0.072 0.0721			
Al/4						1.93			
Top		3-# 8 3-# 8 3-# 81		6-# 8 6-# 8 6-# 81		3-# 8 3-# 8 3-# 81			
				4-# 8 4-# 81					
				3-# 8 4-# 81					
Bot		3-# 8 3-# 8 3-# 81		6-# 8 5-# 8 6-# 81		3-# 8 3-# 8 3-# 81			
Str		#4@15 #4@20 #4@151		#4@ 8 #4@ 8 #4@ 81		#4@15 #4@15 #4@151			
Web		2x 3-# 4		2x 3-# 4		2x 2-# 4			
DATE:112/09/09 X1									

	1WG22	(50x 75)	691G23	(50x 75)	701CG23	(50x 75)	781
2F	180	L= 6.00	80180	L= 4.50	80180	L= 2.45	01
	180		80180		80180		01
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280
As t	14.6	0.1	13.61	45.1	2.5	55.21	13.4
Asb	10.1	2.1	9.01	45.2	2.9	49.41	0.1
Av	0.000	0.000	0.0001	0.264	0.271	0.2811	0.000
AvT						0.072	0.072
AI/4						1.93	
Top	3-#10	3-#10	3-#101	4-#10	4-#10	5-#101	3-#10
				2-#10	2-#10	2-#101	
				2-#10	2-#10	2-#101	
Bot	3-#10	3-#10	3-#101	4-#10	4-#10	5-#101	3-#10
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@ 8	#4@ 8	#4@ 81	#4@15
Web		2x 3-# 4			2x 3-# 4		2x 2-# 4

B棟

DATE:112/09/12 XI

	1B31	(50x 70)	11B32	(50x 70)	21B33	(50x 70)	631B34	(50x 70)	451
PF	10	L= 8.50	010	L= 8.50	010	L= 7.57	010	L= 4.82	01
	170		70170		70176		010		01
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
As t	17.0	0.1	17.91	17.4	0.1	18.51	15.3	0.2	5.01
Asb	6.7	5.9	5.31	5.7	5.4	5.51	2.6	3.4	2.81
Av	0.024	0.000	0.0241	0.024	0.000	0.0241	0.000	0.000	0.0001
AvT									
AI/4									
Top	5-# 7	3-# 7	5-# 71	5-# 7	3-# 7	5-# 71	4-# 7	3-# 7	3-# 71
Bot	3-# 7	4-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@20	#4@20	#4@201
Web									

DATE:112/09/12 XI

	1B31	(50x 75)	11B32	(50x 75)	21B33	(50x 75)	481B35	(50x 75)	31
4F	170	L= 8.50	70170	L= 8.50	7010	L=12.29	0170	L= 8.50	701
	170		70170		70182		80170		701
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
As t	24.6	0.1	23.41	23.9	0.1	24.71	18.1	2.9	18.61
Asb	13.3	5.0	12.81	13.1	4.9	13.21	6.6	6.7	8.01
Av	0.013	0.000	0.0061	0.013	0.000	0.0131	0.000	0.000	0.0001
AvT							0.072	0.072	0.0721
AI/4							1.93		
Top	7-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	7-# 71	5-# 7	3-# 7	5-# 71
Bot	4-# 7	4-# 7	4-# 71	4-# 7	4-# 7	4-# 71	3-# 7	6-# 7	3-# 71
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151
Web							2x 2-# 4		

DATE:112/09/12 XI

	1B31	(50x 75)	11B32	(50x 75)	21B33	(50x 75)	441B34	(50x 75)	601B35	(50x 75)	31
3F	170	L= 8.50	70170	L= 8.50	7010	L= 8.73	010	L= 5.38	0170	L= 8.50	701
	170		70170		70182		70170		95170		701
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200
As t	30.1	0.1	28.61	28.6	0.1	29.21	28.9	0.1	21.01	22.6	1.2
Asb	18.8	5.0	18.01	17.6	4.7	17.61	12.7	6.7	13.91	13.4	1.1
Av	0.025	0.006	0.0251	0.025	0.006	0.0251	0.029	0.001	0.0161	0.046	0.033
AvT										0.0361	0.0361
AI/4											
Top	6-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71	7-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7
	2-# 7		2-# 71	2-# 7		2-# 71	2-# 7		2-# 71	2-# 7	
Bot	5-# 7	4-# 7	5-# 71	5-# 7	4-# 7	5-# 71	4-# 7	4-# 7	4-# 71	4-# 7	3-# 7
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20
Web										#4@151	#4@151

DATE:112/09/12 XI

	1B31	(50x 75)	11B32	(50x 75)	21B33	(50x 75)	441B34	(50x 75)	601
2F	170	L= 8.50	70170	L= 8.50	70182	L= 8.73	70170	L= 5.38	951
	170		70170		70182		70170		951
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
As t	30.2	0.1	30.01	29.4	0.1	29.61	28.4	0.1	28.31
Asb	20.2	5.2	18.61	18.1	4.7	18.21	15.1	5.5	13.91
Av	0.025	0.013	0.0321	0.025	0.006	0.0251	0.030	0.002	0.0301
AvT									
AI/4									
Top	6-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71
	2-# 7		2-# 71	2-# 7		2-# 71	2-# 7		2-# 71
Bot	6-# 7	4-# 7	5-# 71	5-# 7	4-# 7	5-# 71	4-# 7	4-# 7	4-# 71
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151
Web									

DATE:112/09/12 XI

	1FB31	(50x210)	11FB32	(50x210)	21FB33	(50x135)	441FB34	(50x135)	601FB35	(50x135)	31
1F	170	L= 8.50	70170	L= 8.50	70182	L= 8.73	70170	L= 5.38	95170	L= 8.50	701
	170		70170		70182		70170		95170		701
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200
As t	10.5	7.2	3.01	1.6	1.9	3.21	3.3	8.9	8.11	2.6	0.4
Asb	7.6	0.1	11.61	11.9	0.4	14.31	17.3	0.1	10.81	10.8	0.6
Av	0.000	0.000	0.0001	0.000	0.000	0.0001	0.010	0.000	0.0001	0.000	0.000
AvT											
AI/4											
Top	4-# 7	4-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7
Bot	4-# 7	3-# 7	5-# 71	5-# 7	3-# 7	5-# 71	6-# 7	3-# 7	4-# 71	4-# 7	3-# 7
Str	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20
Web		2x 6-# 5			2x 6-# 5			2x 3-# 5			2x 3-# 5

DATE:112/09/12 XI

	1B33	(50x 75)	481B35	(50x 75)	31B36	(50x 75)	41B37	(50x 75)	51B38	(50x 75)	61
4F	182	L=12.29	80170	L= 8.50	70170	L= 8.49	7010	L= 4.64	0170	L= 8.50	701
	182		80170		70170		70184		78170		701
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200
As t	18.1	2.9	18.61	22.1	0.1	21.91	21.1	0.1	20.41	27.4	0.6
Asb	6.6	6.7	8.01	11.1	4.9	10.91	10.4	5.1	9.71	20.7	0.7
Av	0.000	0.000	0.0001	0.000	0.000	0.0001	0.000	0.000	0.0001	0.108	0.097
AvT	0.072	0.072	0.0721							0.0951	0.0951
AI/4		1.93									

Top	5-# 7	3-# 7	5-# 7	6-# 7	3-# 7	6-# 7	6-# 7	3-# 7	6-# 7	7-# 7	4-# 7	7-# 7	7-# 7	3-# 7	7-# 7
Bot	3-# 7	6-# 7	3-# 7	3-# 7	4-# 7	3-# 7	3-# 7	4-# 7	3-# 7	6-# 7	4-# 7	7-# 7	4-# 7	4-# 7	4-# 7
Str	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15
Web	2x 2-# 4														
DATE:112/09/12 X1															
3F	IB34	(50x 75)	60IB35	(50x 75)	31B36	(50x 75)	41B37	(50x 75)	51B38	(50x 75)	61				
	170	L= 5.38	95170	L= 8.50	70170	L= 8.49	70184	L= 4.64	78170	L= 8.50	701				
mat	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200
As t	22.6	1.2	21.1	28.8	0.1	29.1	28.2	0.1	27.5	40.5	0.1	38.1	28.8	0.1	29.2
Asb	13.4	1.1	18.0	18.2	4.9	17.7	17.1	4.8	16.5	35.1	0.4	36.2	16.2	5.4	17.1
Av	0.046	0.033	0.036	0.025	0.006	0.025	0.025	0.006	0.019	0.200	0.190	0.174	0.057	0.009	0.057
AvT															
Al/4															
Top	6-# 7	3-# 7	6-# 7	6-# 7	3-# 7	6-# 7	6-# 7	3-# 7	7-# 7	7-# 7	6-# 7	7-# 7	6-# 7	3-# 7	6-# 7
				2-# 7		2-# 7				4-# 7		3-# 7	2-# 7		2-# 7
										3-# 7		3-# 7			
Bot	4-# 7	3-# 7	5-# 7	5-# 7	4-# 7	5-# 7	5-# 7	4-# 7	5-# 7	7-# 7	5-# 7	7-# 7	5-# 7	4-# 7	5-# 7
Str	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15	#4@12	#4@12	#4@12	#4@15	#4@20	#4@15
Web															
DATE:112/09/12 X1															
2F	IB34	(50x 75)	60IB35	(50x 75)	31B36	(50x 75)	41B37	(50x 75)	51B38	(50x 75)	61				
	170	L= 5.38	95170	L= 8.50	70170	L= 8.49	70184	L= 4.64	78170	L= 8.50	701				
mat	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200
As t	24.4	0.1	23.7	27.7	0.1	29.0	27.9	0.1	26.3	40.4	0.1	39.5	27.8	0.1	29.7
Asb	17.2	1.0	18.1	17.8	5.0	17.2	16.6	5.0	16.0	34.3	0.5	35.2	16.2	5.5	16.7
Av	0.062	0.046	0.051	0.025	0.006	0.025	0.025	0.006	0.019	0.192	0.186	0.196	0.057	0.009	0.057
AvT															
Al/4															
Top	7-# 7	3-# 7	6-# 7	7-# 7	3-# 7	6-# 7	7-# 7	3-# 7	7-# 7	7-# 7	6-# 7	7-# 7	7-# 7	3-# 7	6-# 7
						2-# 7				4-# 7		3-# 7			2-# 7
										2-# 7		3-# 7			
Bot	5-# 7	3-# 7	5-# 7	5-# 7	4-# 7	5-# 7	5-# 7	4-# 7	5-# 7	7-# 7	5-# 7	7-# 7	5-# 7	4-# 7	5-# 7
Str	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15	#4@12	#4@12	#4@12	#4@15	#4@20	#4@15
Web															
DATE:112/09/12 X1															
1F	IB34	(50x135)	60IB35	(50x135)	31B36	(50x135)	41B37	(50x135)	51B38	(50x135)	61				
	170	L= 5.38	95170	L= 8.50	70170	L= 8.49	70184	L= 4.64	78170	L= 8.50	701				
mat	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200
As t	2.6	0.4	3.5	7.7	6.6	4.2	3.9	6.6	7.0	6.2	0.1	6.3	6.8	5.8	3.0
Asb	10.8	0.6	11.6	13.1	0.1	18.4	18.0	0.1	11.6	13.8	2.7	14.4	11.5	0.1	19.1
Av	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
AvT															
Al/4															
Top	3-# 7	3-# 7	3-# 7	3-# 7	4-# 7	3-# 7	3-# 7	4-# 7	3-# 7	3-# 7	3-# 7	3-# 7	3-# 7	4-# 7	3-# 7
Bot	4-# 7	3-# 7	5-# 7	5-# 7	3-# 7	6-# 7	6-# 7	3-# 7	5-# 7	5-# 7	3-# 7	5-# 7	5-# 7	3-# 7	6-# 7
Str	#4@20	#4@20	#4@20	#4@20	#4@20	#4@20	#4@20	#4@20	#4@20	#4@20	#4@20	#4@20	#4@20	#4@20	#4@20
Web	2x 3-# 5			2x 3-# 5			2x 3-# 5			2x 3-# 5			2x 3-# 5		
DATE:112/09/12 X1															
PF	IB38	(50x 70)	61B39	(50x 70)	71										
	10	L= 8.50	010	L= 8.50	01										
mat	280	4200	4200	280	4200	4200									
As t	18.9	0.1	19.4	16.8	0.1	18.0									
Asb	7.9	5.9	6.0	5.7	5.9	6.2									
Av	0.024	0.000	0.024	0.024	0.000	0.024									
AvT															
Al/4															
Top	5-# 7	3-# 7	5-# 7	5-# 7	3-# 7	5-# 7									
Bot	3-# 7	4-# 7	3-# 7	3-# 7	4-# 7	3-# 7									
Str	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15									
Web															
DATE:112/09/12 X1															
4F	IB37	(50x 75)	51B38	(50x 75)	61B39	(50x 75)	71								
	184	L= 4.64	78170	L= 8.50	70170	L= 8.50	701								
mat	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200						
As t	27.4	0.6	25.0	24.2	0.1	24.2	23.1	0.1	25.4						
Asb	20.7	0.7	24.2	11.4	5.7	12.4	13.3	5.0	13.1						
Av	0.108	0.097	0.095	0.046	0.000	0.039	0.006	0.000	0.013						
AvT															
Al/4															
Top	7-# 7	4-# 7	7-# 7	7-# 7	3-# 7	7-# 7	6-# 7	3-# 7	7-# 7						
Bot	6-# 7	4-# 7	7-# 7	4-# 7	4-# 7	4-# 7	4-# 7	4-# 7	4-# 7						
Str	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15						
Web															
DATE:112/09/12 X1															
3F	IB37	(50x 75)	51B38	(50x 75)	61B39	(50x 75)	71								
	184	L= 4.64	78170	L= 8.50	70170	L= 8.50	701								
mat	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200						
As t	40.5	0.1	38.1	28.8	0.1	29.2	29.7	0.1	31.5						
Asb	35.1	0.4	36.2	16.2	5.4	17.1	17.8	5.5	18.5						
Av	0.200	0.190	0.174	0.057	0.009	0.057	0.057	0.009	0.057						
AvT															
Al/4															
Top	7-# 7	6-# 7	7-# 7	6-# 7	3-# 7	6-# 7	6-# 7	3-# 7	6-# 7						
	4-# 7		3-# 7	2-# 7		2-# 7	2-# 7		2-# 7						
	3-# 7		3-# 7												
Bot	7-# 7	5-# 7	7-# 7	5-# 7	4-# 7	5-# 7	5-# 7	4-# 7	5-# 7						
Str	#4@12	#4@12	#4@12	#4@15	#4@20	#4@15	#4@15	#4@20	#4@15						
Web															
DATE:112/09/12 X1															
2F	IB37	(50x 75)	51B38	(50x 75)	61B39	(50x 75)	71								
	184	L= 4.64	78170	L= 8.50	70170	L= 8.50	701								
mat	280	4200	4200	280	4200	4200	280	4200	4200						

As t	40.4	0.1	39.51	27.8	0.1	29.71	30.9	0.1	30.21
Asb	34.3	0.5	35.21	16.2	5.5	16.71	17.7	5.9	19.51
Av	0.192	0.186	0.1961	0.057	0.009	0.0571	0.057	0.009	0.0571
AvT									
Al/4									
Top	7-# 7	6-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71
	4-# 7		3-# 71			2-# 71	2-# 7		2-# 71
	2-# 7		3-# 71						
Bot	7-# 7	5-# 7	7-# 71	5-# 7	4-# 7	5-# 71	5-# 7	4-# 7	6-# 71
Str	#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151
Web									

DATE:112/09/12 X1

1F	1FB37 184	(50x135) L= 4.64	51FB38 78170	(50x135) L= 8.50	61FB39 70170	(50x135) L= 8.50	71 701
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280
As t	6.2	0.1	6.31	6.8	5.8	3.01	4.0
Asb	13.8	2.7	14.41	11.5	0.1	19.11	21.0
Av	0.000	0.000	0.0001	0.000	0.000	0.0001	0.007
AvT							
Al/4							
Top	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71	3-# 7
							4-# 7
							5-# 71
Bot	5-# 7	3-# 7	5-# 71	5-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7
Str	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20
Web	2x 3-# 5			2x 3-# 5			2x 3-# 5

DATE:112/09/12 X1

PF	1B40 180	(50x 70) L= 8.50	81B41 80180	(50x 70) L= 8.50	91B42 80187	(50x 70) L= 6.44	101B43 93181	(50x 70) L= 4.98	111B44 82180	(50x 70) L= 8.50	121 801				
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001			
As t	23.1	0.1	23.41	23.2	0.1	24.71	24.5	0.1	21.01	14.3	0.1	21.41	23.3	0.1	23.21
Asb	7.0	10.9	6.21	6.8	10.5	5.91	7.4	8.2	8.51	9.6	4.9	6.81	7.0	7.0	7.21
Av	0.029	0.003	0.0291	0.035	0.010	0.0351	0.059	0.039	0.0501	0.040	0.044	0.0571	0.033	0.000	0.0331
AvT							0.098	0.075	0.0881	0.071	0.085	0.1011	0.085	0.071	0.0841
Al/4							1.81				1.81				1.81
Top	6-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	7-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71	5-# 7	3-# 7	5-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71
Bot	3-# 7	4-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	4-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151
Web							2x 2-# 4			2x 2-# 4			2x 2-# 4		

DATE:112/09/12 X1

4F	1B40 180	(50x 75) L= 8.50	81B41 80180	(50x 75) L= 8.50	91B42 80187	(50x 75) L= 6.44	101B43 93181	(50x 75) L= 4.98	111B44 82180	(50x 75) L= 8.50	121 801				
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001			
As t	32.3	0.1	31.11	31.8	0.1	32.41	31.1	0.1	24.91	22.1	0.2	31.01	31.9	0.1	31.91
Asb	12.1	10.8	11.91	12.5	10.7	12.01	19.5	2.8	20.81	23.6	1.5	20.51	12.7	8.1	13.01
Av	0.055	0.030	0.0491	0.055	0.030	0.0551	0.071	0.049	0.0531	0.077	0.087	0.1021	0.060	0.024	0.0601
AvT															
Al/4															
Top	7-# 7 2-# 7	3-# 7	6-# 71 2-# 71	6-# 7 2-# 7	3-# 7	7-# 71 2-# 71	6-# 7 2-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	6-# 71 2-# 71	6-# 7 2-# 7	3-# 7	6-# 71 2-# 71
Bot	5-# 7 #4@15	4-# 7 #4@20	4-# 71 #4@151	4-# 7 #4@15	4-# 7 #4@20	5-# 71 #4@151	6-# 7 #4@15	3-# 7 #4@20	6-# 71 #4@151	6-# 7 #4@15	3-# 7 #4@20	6-# 71 #4@151	4-# 7 #4@15	4-# 7 #4@20	4-# 71 #4@151
Str															
Web															

DATE:112/09/12 X1

3F	1B40 180	(50x 75) L= 8.50	81B41 80180	(50x 75) L= 8.50	91B42 80187	(50x 75) L= 6.44	101B43 93181	(50x 75) L= 4.98	111B44 82180	(50x 75) L= 8.50	121 801				
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001			
As t	38.5	0.1	36.81	37.5	0.1	37.61	39.1	0.1	33.01	34.0	0.1	40.81	37.1	0.1	36.91
Asb	18.1	10.4	17.81	17.9	10.3	17.61	26.8	3.2	27.61	33.2	1.6	31.81	17.7	7.8	18.41
Av	0.066	0.042	0.0661	0.066	0.042	0.0661	0.103	0.079	0.0941	0.153	0.161	0.1771	0.071	0.036	0.0711
AvT															
Al/4															
Top	7-# 7 3-# 7	3-# 7	7-# 71 3-# 71	7-# 7 3-# 7	3-# 7	7-# 71 3-# 71	7-# 7 3-# 7	3-# 7 2-# 7	7-# 7 2-# 7	3-# 7 3-# 71	7-# 71 3-# 7	7-# 7 3-# 7	3-# 7 7-# 71	7-# 71 3-# 71	
Bot	5-# 7 #4@15	4-# 7 #4@20	5-# 71 #4@151	5-# 7 #4@15	4-# 7 #4@20	5-# 71 #4@151	6-# 7 #4@15	3-# 7 #4@20	7-# 71 #4@151	7-# 7 #4@12	3-# 7 #4@15	7-# 71 #4@121	5-# 7 #4@15	4-# 7 #4@20	5-# 71 #4@151
Str															
Web															

2F	1B40 180	(50x 75) L= 8.50	81B41 80180	(50x 75) L= 8.50	91B42 80187	(50x 75) L= 6.44	101B43 93181	(50x 75) L= 4.98	111B44 82180	(50x 75) L= 8.50	121 801				
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001			
As t	38.0	0.1	39.11	38.8	0.1	37.81	39.4	0.1	32.51	35.4	0.5	42.61	35.5	0.1	37.51
Asb	20.1	10.8	18.41	18.4	10.3	18.51	27.1	3.6	27.31	33.8	1.4	32.91	17.9	8.0	17.81
Av	0.066	0.048	0.0731	0.066	0.042	0.0661	0.103	0.079	0.0941	0.153	0.161	0.1771	0.064	0.036	0.0711
AvT															
Al/4															
Top	7-# 7 3-# 7	3-# 7	7-# 71 3-# 71	7-# 7 3-# 7	3-# 7 3-# 71	7-# 7 3-# 7	7-# 7 2-# 71	7-# 7 2-# 7	4-# 7 2-# 71	7-# 7 4-# 71	7-# 7 2-# 7	7-# 7 2-# 71	7-# 7 4-# 71	3-# 7 3-# 71	7-# 7 3-# 71
Bot	6-# 7 #4@15	4-# 7 #4@20	5-# 71 #4@151	5-# 7 #4@15	4-# 7 #4@20	5-# 71 #4@151	7-# 7 #4@15	3-# 7 #4@20	6-# 71 #4@151	7-# 7 #4@12	4-# 7 #4@15	7-# 71 #4@121	5-# 7 #4@15	4-# 7 #4@20	5-# 71 #4@151
Str															
Web															

DATE:112/09/12 X1

1F	1FB40 180 180	(50x210) L= 8.50	81FB41 80180 80180	(50x210) L= 8.50	91FB42 80187 80187	(50x135) L= 6.44	101FB43 93181 93181	(50x135) L= 4.98	111FB44 82180 82180	(50x135) L= 8.50	121FB45 80180 80180				
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001			
As t	17.3	13.5	4.91	3.2	7.0	8.01	3.8	8.5	9.81	7.0	0.1	3.61	10.8	13.7	7.81
Asb	11.5	0.1	21.71	22.3	0.1	19.11	22.6	0.1	13.61	13.9	1.3	23.51	25.2	0.1	32.01
Av	0.000	0.000	0.0411	0.024	0.000	0.0061	0.069	0.003	0.0271	0.000	0.003	0.0421	0.074	0.008	0.0951
AvT															
Al/4															
Top	6-# 7	5-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71	3-# 7	3-# 7	4-# 71	4-# 7	3-# 7	4-# 71	4-# 7	5-# 7	3-# 71
Bot	4-# 7	3-# 7	2-# 71	2-# 7			6-# 7	3-# 7	5-# 71	5-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71
Str	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201
Web	2x 6-# 5			2x 6-# 5			2x 3-# 5			2x 3-# 5			2x 3-# 5		

DATE:112/09/12 X1

1B43	(50x 70)	111B44	(50x 70)	121B45	(50x 70)	131B46	(50x 70)	141B47	(50x 70)	151
------	-----------	--------	-----------	--------	-----------	--------	-----------	--------	-----------	-----

	10	L= 4.98			010	L= 8.50			010	L= 8.49			010	L= 5.60			010	L= 8.50			01
	181	82180			82180	80180			80180	80196			80196	90180			90180	801			801
mat		280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	
AsT		14.3	0.1	21.41	23.3	0.1	23.21	20.9	0.1	22.01	22.1	0.1	22.51	23.1	0.1	22.51	23.1	0.1	23.71	23.1	
Asb		9.6	4.9	6.81	7.0	7.0	7.21	6.2	9.7	5.51	14.0	1.6	13.71	6.4	10.7	6.41	6.4	10.7	6.41	6.4	
Av		0.040	0.044	0.0571	0.033	0.000	0.0331	0.028	0.001	0.0281	0.064	0.053	0.0431	0.029	0.010	0.0351	0.029	0.010	0.0351	0.029	
AvT		0.071	0.085	0.1011	0.085	0.071	0.0841	0.072	0.071	0.0751	0.100	0.087	0.0771								
Al/4		1.81			1.81			1.81			1.81										
Top		5-# 7	3-# 7	5-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	
Bot		3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71	4-# 7	3-# 7	4-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71	3-# 7	
Str		#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	
Web		2x 2-# 4			2x 2-# 4			2x 2-# 4			2x 2-# 4			2x 2-# 4							
DATE:112/09/12 X1																					
4F	1B43	(50x 75)	111B44	(50x 75)	121B45	(50x 75)	131B46	(50x 75)	141B47	(50x 75)	151										
	181	L= 4.98	82180	L= 8.50	80180	L= 8.49	80196	L= 5.60	90180	L= 8.50	801										
	181	82180			80180	80196			90180	801											
mat		280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	
AsT		22.1	0.2	31.01	31.9	0.1	31.91	29.2	0.1	30.61	35.7	0.1	34.91	31.8	0.1	31.51	31.8	0.1	31.51	31.8	
Asb		23.6	1.5	20.51	12.7	8.1	13.01	10.8	10.7	9.71	25.5	2.4	26.01	11.5	10.7	12.21	11.5	10.7	12.21	11.5	
Av		0.077	0.087	0.1021	0.060	0.024	0.0601	0.049	0.024	0.0491	0.149	0.134	0.1171	0.055	0.030	0.0491	0.055	0.030	0.0491	0.055	
AvT											0.161	0.143	0.1321	0.100	0.072	0.0981	0.100	0.072	0.0981	0.100	
Al/4											1.93		1.93				1.93				
Top		7-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	
Bot		6-# 7	3-# 7	6-# 71	4-# 7	4-# 7	4-# 71	4-# 7	4-# 7	4-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71	4-# 7	4-# 7	4-# 71	4-# 7	4-# 7	4-# 71	4-# 7	
Str		#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	
Web											2x 2-# 4			2x 2-# 4							
DATE:112/09/12 X1																					
3F	1B43	(50x 75)	111B44	(50x 75)	121B45	(50x 75)	131B46	(50x 75)	141B47	(50x 75)	151										
	181	L= 4.98	82180	L= 8.50	80180	L= 8.49	80196	L= 5.60	90180	L= 8.50	801										
	181	82180			80180	80196			90180	801											
mat		280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	
AsT		34.0	0.1	40.81	37.1	0.1	36.91	35.2	0.1	35.51	45.8	0.1	43.91	37.2	0.1	36.71	37.2	0.1	36.71	37.2	
Asb		33.2	1.6	31.81	17.7	7.8	18.41	16.2	10.3	15.41	34.6	2.3	35.61	16.9	10.4	17.81	16.9	10.4	17.81	16.9	
Av		0.153	0.161	0.1771	0.071	0.036	0.0711	0.060	0.035	0.0601	0.201	0.186	0.1701	0.066	0.042	0.0661	0.066	0.042	0.0661	0.066	
AvT											0.194	0.177	0.1631	0.110	0.082	0.1081	0.110	0.082	0.1081	0.110	
Al/4											1.93		1.93				1.93				
Top		7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	4-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	
Bot		7-# 7	3-# 7	7-# 71	5-# 7	4-# 7	5-# 71	5-# 7	4-# 7	5-# 71	7-# 7	4-# 7	7-# 71	5-# 7	4-# 7	5-# 71	5-# 7	4-# 7	5-# 71	5-# 7	
Str		#4@12	#4@15	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	
Web											2x 2-# 4			2x 2-# 4							
DATE:112/09/12 X1																					
2F	1B43	(50x 75)	111B44	(50x 75)	121B45	(50x 75)	131B46	(50x 75)	141B47	(50x 75)	151										
	181	L= 4.98	82180	L= 8.50	80180	L= 8.49	80196	L= 5.60	90180	L= 8.50	801										
	181	82180			80180	80196			90180	801											
mat		280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	
AsT		35.4	0.5	42.61	35.5	0.1	37.51	36.1	0.1	35.21	45.9	0.1	44.61	36.1	0.1	38.11	36.1	0.1	38.11	36.1	
Asb		33.8	1.4	32.91	17.9	8.0	17.81	16.3	10.4	16.01	34.5	1.9	35.41	17.5	10.4	17.41	17.5	10.4	17.41	17.5	
Av		0.153	0.161	0.1771	0.064	0.036	0.0711	0.066	0.042	0.0601	0.190	0.175	0.1701	0.066	0.042	0.0661	0.066	0.042	0.0661	0.066	
AvT											0.193	0.177	0.1641	0.108	0.083	0.1111	0.108	0.083	0.1111	0.108	
Al/4											1.93		1.93				1.93				
Top		7-# 7	4-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	4-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	
Bot		7-# 7	4-# 7	7-# 71	5-# 7	4-# 7	5-# 71	5-# 7	4-# 7	5-# 71	7-# 7	4-# 7	7-# 71	5-# 7	4-# 7	5-# 71	5-# 7	4-# 7	5-# 71	5-# 7	
Str		#4@12	#4@15	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	
Web											2x 2-# 4			2x 2-# 4							
DATE:112/09/12 X1																					
1F	1FB43	(50x135)	111FB44	(50x135)	121FB45	(50x135)	131FB46	(50x135)	141FB47	(50x135)	151										
	181	L= 4.98	82180	L= 8.50	80180	L= 8.49	80196	L= 5.60	90180	L= 8.50	801										
	181	82180			80180	80196			90180	801											
mat		280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	
AsT		7.0	0.1	3.61	10.8	13.7	7.81	6.3	12.2	8.01	8.5	1.7	5.71	9.5	12.1	5.01	9.5	12.1	5.01	9.5	
Asb		13.9	1.3	23.51	25.2	0.1	32.01	30.0	0.1	25.31	28.9	0.1	27.31	23.4	0.1	32.91	23.4	0.1	32.91	23.4	
Av		0.000	0.003	0.0421	0.074	0.008	0.0951	0.091	0.000	0.0781	0.118	0.085	0.0501	0.069	0.007	0.1001	0.069	0.007	0.1001	0.069	
AvT																					
Al/4																					
Top		3-# 7	3-# 7	4-# 71	4-# 7	5-# 7	3-# 71	3-# 7	5-# 7	3-# 71	3-# 7	3-# 7	4-# 71	4-# 7	5-# 7	3-# 71	4-# 7	5-# 7	3-# 71	4-# 7	
Bot		5-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	
Str		#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	
Web		2x 3-# 5			2x 3-# 5			2x 3-# 5			2x 3-# 5			2x 3-# 5							
DATE:112/09/12 X1																					
PF	1B46	(50x 70)	141B47	(50x 70)	151B48	(50x 70)	161														
	196	L= 5.60	90180	L= 8.50	80180	L= 8.50	801														
	196	90180			80180	801															
mat		280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	
AsT		22.1	0.1	22.51	23.1	0.1	23.71	22.9	0.1	24.51											
Asb		14.0	1.6	13.71	6.4	10.7	6.41	6.8	10.9	6.71											
Av		0.																			

DATE:112/09/12 X1

	1B46	(50x 75)	141B47	(50x 75)	151B48	(50x 75)	161
3F	196	L= 5.60	90180	L= 8.50	80180	L= 8.50	801
	196		90180		80180		801
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280
As t	45.8	0.1	43.91	37.2	0.1	36.71	37.5
Asb	34.6	2.3	35.61	16.9	10.4	17.81	18.5
Av	0.201	0.186	0.1701	0.066	0.042	0.0661	0.066
AvT	0.194	0.177	0.1631	0.110	0.082	0.1081	0.111
Al/4	1.93			1.93			1.93
Top	7-# 7	4-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7
	5-# 7		4-# 71	3-# 7		3-# 71	
	2-# 7		3-# 71				
Bot	7-# 7	4-# 7	7-# 71	5-# 7	4-# 7	5-# 71	5-# 7
Str	#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151	#4@151
Web	2x 2-# 4			2x 2-# 4			2x 2-# 4

	1B46	(50x 75)	141B47	(50x 75)	151B48	(50x 75)	161
2F	196	L= 5.60	90180	L= 8.50	80180	L= 8.50	801
	196		90180		80180		801
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280
As t	45.9	0.1	44.61	36.1	0.1	38.11	39.1
Asb	34.5	1.9	35.41	17.5	10.4	17.41	18.1
Av	0.190	0.175	0.1701	0.066	0.042	0.0661	0.073
AvT	0.193	0.177	0.1641	0.108	0.083	0.1111	0.116
Al/4	1.93			1.93			1.93
Top	7-# 7	4-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7
	5-# 7		5-# 71	3-# 7		3-# 71	
	2-# 7		3-# 71				
Bot	7-# 7	4-# 7	7-# 71	5-# 7	4-# 7	5-# 71	6-# 71
Str	#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151	#4@151
Web	2x 2-# 4			2x 2-# 4			2x 2-# 4

DATE:112/09/12 X1

	1FB46	(50x135)	141FB47	(50x135)	151FB48	(50x135)	161
1F	196	L= 5.60	90180	L= 8.50	80180	L= 8.50	801
	196		90180		80180		801
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280
As t	8.5	1.7	5.71	9.5	12.1	5.01	7.2
Asb	28.9	0.1	27.31	23.4	0.1	32.91	36.9
Av	0.118	0.085	0.0501	0.069	0.007	0.1001	0.118
AvT							
Al/4							
Top	3-# 7	3-# 7	4-# 71	4-# 7	5-# 7	3-# 71	3-# 7
	2-# 7		2-# 71	2-# 7		3-# 71	3-# 7
Bot	6-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7
Str	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20
Web	2x 3-# 5			2x 3-# 5			2x 3-# 5

DATE:112/09/12 X1

	1B49	(50x 70)	171B50	(50x 70)	181B51	(50x 70)	191B52	(50x 70)	201B53	(50x 70)	211
PF	180	L= 8.50	80180	L= 8.50	80194	L= 3.92	88188	L= 4.99	91180	L= 8.49	801
	180		80180		80194		88188		91180		801
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200
As t	23.1	0.1	22.01	20.7	0.1	22.41	24.7	0.1	21.81	19.8	0.1
Asb	7.0	9.3	6.81	7.0	9.1	5.41	17.0	3.1	15.61	14.1	4.9
Av	0.057	0.000	0.0571	0.057	0.000	0.0571	0.130	0.124	0.1311	0.073	0.075
AvT	0.113	0.071	0.1111	0.109	0.071	0.1151	0.137	0.129	0.1331	0.096	0.101
Al/4	1.81			1.81			1.81			1.81	
Top	6-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71	7-# 7	4-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7
Bot	3-# 7	4-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71	5-# 7	3-# 7	4-# 71	4-# 7	3-# 7
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@15	#4@151	#4@15	#4@20
Web	2x 2-# 4			2x 2-# 4			2x 2-# 4			2x 2-# 4	

DATE:112/09/12 X1

	1B49	(50x 75)	171B50	(50x 75)	181B51	(50x 60)	191B52	(50x 75)	201B53	(50x 75)	211
4F	180	L= 8.50	80180	L= 8.50	80194	L= 3.92	88188	L= 4.99	91180	L= 8.49	801
	180		80180		80194		88188		91180		801
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200
As t	32.4	0.1	29.51	29.5	0.1	31.61	32.8	0.6	30.01	32.9	0.2
Asb	13.1	9.2	13.71	13.5	9.2	12.51	28.9	1.0	27.91	31.7	1.3
Av	0.083	0.024	0.0771	0.077	0.017	0.0771	0.205	0.195	0.1891	0.137	0.149
AvT	0.137	0.072	0.1311	0.131	0.072	0.1361				0.137	0.149
Al/4	1.93			1.93							1.93
Top	7-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71	7-# 7	5-# 7	6-# 71	7-# 7	3-# 7
	2-# 7		2-# 71	2-# 7		2-# 71	2-# 7		2-# 71	2-# 7	
Bot	5-# 7	4-# 7	4-# 71	4-# 7	4-# 7	4-# 71	6-# 7	4-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@15
Web	2x 2-# 4			2x 2-# 4			2x 2-# 4			2x 2-# 4	

	1B49	(50x 75)	171B50	(50x 75)	181B51	(50x 60)	191B52	(50x 75)	201B53	(50x 75)	211
3F	180	L= 8.50	80180	L= 8.50	80194	L= 3.92	88188	L= 4.99	91180	L= 8.49	801
	180		80180		80194		88188		91180		801
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200
As t	38.5	0.1	35.51	35.1	0.1	36.11	41.9	0.8	38.61	42.3	0.5
Asb	19.3	8.9	19.61	18.6	8.9	17.81	38.3	1.2	36.81	40.1	1.7
Av	0.094	0.036	0.0871	0.087	0.036	0.0941	0.270	0.260	0.2551	0.198	0.199
AvT	0.148	0.080	0.1431	0.141	0.076	0.1441				0.198	0.199
Al/4	1.93			1.93							1.93
Top	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	6-# 7	7-# 71	7-# 7	4-# 7
	3-# 7		2-# 71	2-# 7		3-# 71	4-# 7		3-# 71	4-# 7	
Bot	5-# 7	4-# 7	6-# 71	5-# 7	4-# 7	5-# 71	7-# 7	5-# 7	7-# 71	7-# 7	4-# 7
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@8	#4@8	#4@81	#4@12	#4@12
Web	2x 2-# 4			2x 2-# 4			2x 2-# 4			2x 2-# 4	

	1B49	(50x 75)	171B50	(50x 75)	181B51	(50x 60)	191B52	(50x 75)	201B53	(50x 75)	211
2F	180	L= 8.50	80180	L= 8.50	80194	L= 3.92	88188	L= 4.99	91180	L= 8.49	801
	180		80180		80194		88188		91180		801
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200
As t	38.2	0.1	37.81	36.7	0.1	36.11	43.2	1.1	39.01	48.9	0.6
Asb	21.1	9.1	20.21	19.0	8.9	18.81	39.0	1.3	37.31	39.8	1.5
Av	0.101	0.043	0.1011	0.094	0.036	0.0941	0.270	0.260	0.2551	0.198	0.199
AvT	0.148	0.080	0.1481	0.144	0.076	0.1441				0.198	0.199
Al/4	1.93			1.93							1.93
Top	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	6-# 7	7-# 71	7-# 7	4-# 7
	3-# 7		3-# 71	3-# 7		3-# 71	4-# 7		3-# 71	4-# 7	
Bot	6-# 7	4-# 7	6-# 71	5-# 7	4-# 7	5-# 71	7-# 7	6-# 7	7-# 71	7-# 7	4-# 7
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@8	#4@8	#4@81	#4@12	#4@12
Web	2x 2-# 4			2x 2-# 4			2x 2-# 4			2x 2-# 4	

DATE:112/09/12 X1

DATE:112/09/12 X1												
1F	180	180	180	180	180	180	180	180	180	180	180	180
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
AsT	13.8	7.9	3.71	2.7	4.4	7.51	5.7	0.1	8.61	12.2	1.6	8.51
Asb	11.6	0.1	17.41	16.3	0.1	12.21	16.0	1.7	8.71	9.9	1.5	23.41
Av	0.000	0.000	0.0001	0.000	0.000	0.0001	0.004	0.000	0.0001	0.000	0.002	0.0221
AvT												
Al/4												
Top	5-# 7	4-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71	3-# 7	3-# 7	5-# 71	5-# 7	3-# 7	3-# 71
Bot	4-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	5-# 71	6-# 7	3-# 7	4-# 71	4-# 7	3-# 7	7-# 71
Str	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201
Web	2x 6-# 5			2x 6-# 5			2x 3-# 5			2x 3-# 5		
DATE:112/09/12 X1												
PF	188	188	188	188	188	188	188	188	188	188	188	188
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
AsT	19.8	0.1	25.71	20.8	0.1	19.91	21.7	0.1	24.51	20.1	0.1	19.91
Asb	14.1	4.9	13.91	5.8	6.4	6.61	7.3	8.9	6.11	5.7	8.0	4.91
Av	0.073	0.075	0.0851	0.061	0.000	0.0611	0.057	0.004	0.0631	0.054	0.008	0.0231
AvT	0.096	0.101	0.1121	0.121	0.071	0.1171	0.109	0.071	0.1161	0.101	0.071	0.0711
Al/4												
Top	6-# 7	3-# 7	7-# 71	6-# 7	3-# 7	5-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	5-# 71
Bot	4-# 7	3-# 7	4-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151
Web	2x 2-# 4			2x 2-# 4			2x 2-# 4			2x 2-# 4		
DATE:112/09/12 X1												
4F	188	188	188	188	188	188	188	188	188	188	188	188
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
AsT	32.9	0.2	37.41	28.3	0.1	27.41	29.9	0.1	32.61	27.7	0.1	27.11
Asb	31.7	1.3	31.01	10.8	6.5	11.81	14.1	9.0	12.81	11.6	7.6	11.91
Av	0.137	0.149	0.1611	0.082	0.012	0.0751	0.077	0.024	0.0831	0.045	0.027	0.0331
AvT				0.135	0.072	0.1321	0.131	0.072	0.1371	0.086	0.072	0.0791
Al/4												
Top	7-# 7	3-# 7	7-# 71	6-# 7	3-# 7	7-# 71	6-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71
Bot	4-# 7	3-# 7	4-# 71	4-# 7	4-# 7	4-# 71	4-# 7	4-# 7	5-# 71	4-# 7	4-# 7	4-# 71
Str	#4@15	#4@15	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151
Web				2x 2-# 4			2x 2-# 4			2x 2-# 4		
DATE:112/09/12 X1												
3F	188	188	188	188	188	188	188	188	188	188	188	188
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
AsT	42.3	0.5	46.51	33.8	0.1	32.91	35.9	0.1	37.61	34.5	0.1	33.41
Asb	40.1	1.7	41.11	16.2	6.3	17.41	19.5	8.7	18.71	17.8	7.3	18.41
Av	0.198	0.199	0.2101	0.092	0.024	0.0921	0.094	0.036	0.0941	0.058	0.040	0.0531
AvT				0.144	0.072	0.1441	0.143	0.078	0.1461	0.102	0.081	0.0931
Al/4												
Top	7-# 7	4-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71
Bot	7-# 7	4-# 7	7-# 71	5-# 7	4-# 7	5-# 71	6-# 7	4-# 7	5-# 71	5-# 7	4-# 7	5-# 71
Str	#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151
Web				2x 2-# 4			2x 2-# 4			2x 2-# 4		
DATE:112/09/12 X1												
2F	188	188	188	188	188	188	188	188	188	188	188	188
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
AsT	40.9	0.6	47.11	33.2	0.1	33.81	36.1	0.1	37.61	34.9	0.1	34.11
Asb	39.8	1.5	40.01	16.8	6.4	17.51	19.3	8.6	18.51	18.8	7.6	19.31
Av	0.198	0.199	0.2101	0.092	0.024	0.0921	0.094	0.036	0.0941	0.058	0.040	0.0531
AvT				0.144	0.072	0.1441	0.143	0.078	0.1461	0.103	0.083	0.0961
Al/4												
Top	7-# 7	4-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71
Bot	7-# 7	4-# 7	7-# 71	5-# 7	4-# 7	5-# 71	5-# 7	4-# 7	5-# 71	5-# 7	4-# 7	5-# 71
Str	#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151
Web				2x 2-# 4			2x 2-# 4			2x 2-# 4		
DATE:112/09/12 X1												
1F	188	188	188	188	188	188	188	188	188	188	188	188
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
AsT	12.2	1.6	8.51	6.6	7.2	6.41	6.4	4.9	5.11	9.7	19.3	7.91
Asb	9.9	1.5	23.41	17.7	0.1	19.61	21.3	0.1	24.41	24.8	0.1	24.01
Av	0.000	0.002	0.0221	0.000	0.000	0.0031	0.003	0.000	0.0111	0.054	0.023	0.0321
AvT												
Al/4												
Top	5-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	4-# 71	4-# 7	6-# 7	3-# 71
Bot	4-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71
Str	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201
Web	2x 3-# 5			2x 3-# 5			2x 3-# 5			2x 3-# 5		
DATE:112/09/12 X1												
PF	195	195	195	195	195	195	195	195	195	195	195	195
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
AsT	20.1	0.1	19.91	23.4	0.1	22.01	20.8	0.1	23.31			
Asb	5.7	8.0	4.91	6.3	8.9	6.81	6.9	9.3	6.41			
Av	0.054	0.008	0.0231	0.057	0.000	0.0571	0.057	0.000	0.0571			
AvT	0.101	0.071	0.0711	0.114	0.071	0.1101	0.109	0.071	0.1151			
Al/4												
Top	6-# 7	3-# 7	5-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71			
Bot	3-# 7	4-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71			
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151			
Web	2x 2-# 4			2x 2-# 4			2x 2-# 4					

DATE:112/09/12 X1

	1B55 195	(50x 75) L= 8.02	231B56 91180	(50x 75) L= 8.50	241B57 80180	(50x 75) L= 8.50	251 801
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280
As t	27.7	0.1	27.11	31.9	0.1	30.01	28.8
Asb	11.6	7.6	11.91	12.8	9.0	13.61	13.4
Av	0.045	0.027	0.0331	0.083	0.024	0.0771	0.077
AvT	0.086	0.072	0.0791	0.136	0.072	0.1321	0.130
Al/4		1.93			1.93		
Top	7-# 7	3-# 7	7-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 71
				2-# 7		2-# 71	2-# 71
Bot	4-# 7	4-# 7	4-# 71	4-# 7	4-# 7	4-# 71	4-# 71
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15
Web		2x 2-# 4			2x 2-# 4		

	1B55 195	(50x 75) L= 8.02	231B56 91180	(50x 75) L= 8.50	241B57 80180	(50x 75) L= 8.50	251 801
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280
As t	34.5	0.1	33.41	37.7	0.1	35.71	35.4
Asb	17.8	7.3	18.41	18.6	8.8	19.51	19.2
Av	0.058	0.040	0.0531	0.094	0.036	0.0941	0.087
AvT	0.102	0.081	0.0931	0.147	0.079	0.1421	0.143
Al/4		1.93			1.93		
Top	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 71
				2-# 7		2-# 71	2-# 71
Bot	5-# 7	4-# 7	5-# 71	5-# 7	4-# 7	5-# 71	5-# 71
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15
Web		2x 2-# 4			2x 2-# 4		

	1B55 195	(50x 75) L= 8.02	231B56 91180	(50x 75) L= 8.50	241B57 80180	(50x 75) L= 8.50	251 801
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280
As t	34.9	0.1	34.11	37.5	0.1	36.71	36.8
Asb	18.8	7.6	19.31	18.9	8.5	19.41	19.1
Av	0.058	0.040	0.0531	0.094	0.036	0.0941	0.100
AvT	0.103	0.083	0.0961	0.146	0.078	0.1441	0.147
Al/4		1.93			1.93		
Top	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 71
				2-# 7		2-# 71	2-# 71
Bot	5-# 7	4-# 7	5-# 71	5-# 7	4-# 7	5-# 71	5-# 71
Str	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15
Web		2x 2-# 4			2x 2-# 4		

DATE:112/09/12 X1

	1FB55 195	(50x135) L= 8.02	231FB56 91180	(50x135) L= 8.50	241FB57 80180	(50x135) L= 8.50	251 801
mat	280	4200	42001	280	4200	42001	280
As t	9.7	19.3	7.91	5.5	4.4	4.61	6.5
Asb	24.8	0.1	24.01	23.1	0.1	21.91	24.7
Av	0.054	0.023	0.0321	0.005	0.000	0.0051	0.029
AvT							0.000
Al/4							
Top	4-# 7	6-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71	3-# 71
Bot	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71	7-# 71
Str	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20
Web		2x 3-# 5			2x 3-# 5		

DATE:112/09/12 X1

	1G31 170	(60x 55) L= 2.75	261WG32 80180	(50x 70) L= 7.00	271 801
mat	280	4200	42001	280	4200
As t	12.9	0.6	13.41	9.5	0.1
Asb	11.3	0.5	12.71	1.1	7.6
Av	0.099	0.093	0.0771	0.000	0.000
AvT				0.071	0.071
Al/4					1.81
Top	4-# 7	4-# 7	4-# 71	4-# 7	3-# 7
Bot	4-# 7	4-# 7	4-# 71	3-# 7	3-# 71
Str	#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20
Web		2x 2-# 4			2x 2-# 4

	1G31 170	(60x 55) L= 2.75	261WG32 80180	(50x 75) L= 7.00	271 801
mat	280	4200	42001	280	4200
As t	20.6	0.2	19.21	10.4	0.1
Asb	19.0	0.3	18.91	1.8	7.5
Av	0.173	0.168	0.1501	0.000	0.000
AvT				0.072	0.072
Al/4					1.93
Top	6-# 7	6-# 7	6-# 71	4-# 7	3-# 7
Bot	5-# 7	5-# 7	5-# 71	3-# 7	3-# 71
Str	#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20
Web		2x 2-# 4			2x 3-# 4

	1G31 170	(60x 55) L= 2.75	261WG32 80180	(50x 75) L= 7.00	271 801
mat	280	4200	42001	280	4200
As t	23.8	0.3	23.21	11.7	0.1
Asb	23.0	0.4	22.01	2.6	7.3
Av	0.222	0.217	0.1991	0.000	0.000
AvT				0.072	0.072
Al/4					1.93
Top	6-# 7	6-# 7	6-# 71	4-# 7	3-# 7
Bot	6-# 7	6-# 7	6-# 71	3-# 7	3-# 71
Str	#4@10	#4@10	#4@101	#4@15	#4@20
Web		2x 2-# 4			2x 3-# 4

	1G31 170	(60x 55) L= 2.75	261WG32 80180	(50x 75) L= 7.00	271 801
--	-------------	----------------------	------------------	----------------------	------------

mat		280	4200	42001	280	4200	42001
As t		24.9	0.9	25.41	12.6	0.1	12.61
Asb		26.0	0.9	21.91	3.1	7.5	3.71
Av		0.224	0.241	0.2471	0.000	0.000	0.0001
AvT					0.072	0.072	0.0721
Al/4						1.93	
Top		7-# 7	7-# 7	7-# 71	4-# 7	3-# 7	4-# 71
Bot		7-# 7	7-# 7	7-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71
Str		#4@10	#4@10	#4@101	#4@15	#4@20	#4@151
Web		2x 2-# 4			2x 3-# 4		
DATE:112/09/12 X1							
1F		IG31	(50x210)	261FG32	(50x210)	271	
		170	L= 2.75	80180	L= 7.00	801	
		170		80180		801	
mat		280	4200	42001	280	4200	42001
As t		3.1	0.1	3.61	5.6	19.8	12.11
Asb		4.8	5.9	15.21	10.8	0.1	8.21
Av		0.000	0.000	0.0001	0.014	0.000	0.0001
AvT							
Al/4							
Top		3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	7-# 7	5-# 71
Bot		6-# 7	6-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7	4-# 71
Str		#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201
Web		2x 6-# 5			2x 6-# 5		
DATE:112/09/12 X1							
PF		IG33	(60x 55)	281G34	(50x 70)	291	
		10	L= 2.75	010	L= 7.00	01	
		170		80180		801	
mat		280	4200	42001	280	4200	42001
As t		6.3	0.7	5.51	20.9	0.1	18.11
Asb		4.1	0.1	3.61	4.1	14.2	5.71
Av		0.020	0.014	0.0201	0.051	0.032	0.0481
AvT							
Al/4							
Top		4-# 7	4-# 7	4-# 71	6-# 7	3-# 7	5-# 71
Bot		3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	5-# 7	3-# 71
Str		#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151
Web							
4F		IG33	(60x 55)	281G34	(50x 75)	291	
		170	L= 2.75	80180	L= 7.00	801	
		170		80180		801	
mat		280	4200	42001	280	4200	42001
As t		12.2	0.2	10.31	25.0	0.1	22.91
Asb		9.5	0.1	10.11	5.7	13.9	7.11
Av		0.061	0.054	0.0341	0.064	0.046	0.0651
AvT							
Al/4							
Top		4-# 7	4-# 7	4-# 71	7-# 7	3-# 7	6-# 71
Bot		3-# 7	3-# 7	3-# 71	4-# 7	5-# 7	3-# 71
Str		#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151
Web							
3F		IG33	(60x 55)	281G34	(50x 75)	291	
		170	L= 2.75	80180	L= 7.00	801	
		170		80180		801	
mat		280	4200	42001	280	4200	42001
As t		15.9	0.1	15.71	26.1	0.1	24.71
Asb		14.5	0.1	14.31	6.4	13.3	7.71
Av		0.126	0.119	0.1011	0.070	0.052	0.0701
AvT							
Al/4							
Top		4-# 7	4-# 7	4-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71
Bot		4-# 7	4-# 7	4-# 71	4-# 7	5-# 7	4-# 71
Str		#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151
Web							
2F		IG33	(60x 55)	281G34	(50x 75)	291	
		170	L= 2.75	80180	L= 7.00	801	
		170		80180		801	
mat		280	4200	42001	280	4200	42001
As t		17.7	0.9	25.01	27.2	0.1	24.71
Asb		21.6	0.1	16.21	7.3	14.2	9.61
Av		0.197	0.217	0.2241	0.070	0.052	0.0701
AvT							
Al/4							
Top		7-# 7	7-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71
Bot		6-# 7	6-# 7	6-# 71	4-# 7	5-# 7	4-# 71
Str		#4@10	#4@10	#4@101	#4@15	#4@20	#4@151
Web							
DATE:112/09/12 X1							
1F		IG33	(50x210)	281FG34	(50x210)	291	
		170	L= 2.75	80180	L= 7.00	801	
		170		80180		801	
mat		280	4200	42001	280	4200	42001
As t		2.3	0.1	0.11	15.3	44.9	25.31
Asb		9.1	12.1	22.21	23.0	0.1	6.11
Av		0.000	0.000	0.0071	0.141	0.108	0.0701
AvT							
Al/4							
Top		3-# 7	3-# 7	6-# 71	6-# 7	7-# 7	7-# 71
						5-# 7	2-# 71
		2-# 7	2-# 7	2-# 71	2-# 7		
Bot		6-# 7	6-# 7	7-# 71	7-# 7	4-# 7	6-# 71
Str		#4@20	#4@20	#4@201	#4@18	#4@20	#4@181
Web		2x 6-# 5			2x 6-# 5		
DATE:112/09/12 X1							
PF		IG35	(60x 55)	301WG36	(50x 70)	311	
		10	L= 2.75	010	L= 7.00	01	
		170		80180		801	
mat		280	4200	42001	280	4200	42001

As t	11.0	0.7	13.81	11.8	0.1	11.51
Asb	10.8	0.2	10.51	1.5	9.0	1.91
Av	0.035	0.054	0.0601	0.000	0.000	0.0001
AvT				0.071	0.071	0.0711
Al/4					1.81	
Top	4-# 7	4-# 7	4-# 71	4-# 7	3-# 7	4-# 71
Bot	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71
Str	#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151
Web	2x 2-# 4			2x 2-# 4		
DATE:112/09/12 X1						
4F	IG35 (60x 55)		301WG36 (50x 75)		311	
	170 L= 2.75		80180 L= 7.00		801	
mat	280	4200	42001	280	4200	42001
As t	16.3	0.1	19.91	12.6	0.1	12.91
Asb	19.3	0.5	15.41	2.2	9.2	2.41
Av	0.148	0.169	0.1751	0.003	0.000	0.0031
AvT				0.076	0.072	0.0761
Al/4					1.93	
Top	5-# 7	5-# 7	5-# 71	4-# 7	3-# 7	4-# 71
Bot	5-# 7	5-# 7	5-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71
Str	#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151
Web	2x 2-# 4			2x 3-# 4		
DATE:112/09/12 X1						
3F	IG35 (50x 75)		581G35 (60x 55)		301WG36 (50x 75)	311
	10 L= 1.65		0170 L= 2.75		80180 L= 7.00	801
mat	280	4200	42001	280	4200	42001
As t	1.8	3.2	6.41	22.4	1.0	22.41
Asb	0.1	0.1	0.11	21.0	0.2	19.31
Av	0.000	0.000	0.0001	0.176	0.194	0.2011
AvT	0.072	0.072	0.0721			0.072
Al/4						1.93
Top	3-# 7	3-# 7	3-# 71	6-# 7	6-# 7	6-# 71
Bot	3-# 7	3-# 7	3-# 71	6-# 7	6-# 7	6-# 71
Str	#4@15	#4@15	#4@151	#4@12	#4@12	#4@121
Web	2x 2-# 4			2x 2-# 4		
DATE:112/09/12 X1						
2F	IG35 (50x 75)		581G35 (60x 55)		301WG36 (50x 75)	311
	10 L= 1.65		0170 L= 2.75		80180 L= 7.00	801
mat	280	4200	42001	280	4200	42001
As t	1.8	3.5	7.11	23.2	1.7	25.11
Asb	0.1	0.1	0.11	24.2	0.7	19.11
Av	0.000	0.000	0.0001	0.221	0.242	0.2491
AvT	0.072	0.072	0.0721			0.073
Al/4						1.93
Top	3-# 7	3-# 7	3-# 71	7-# 7	7-# 7	7-# 71
Bot	3-# 7	3-# 7	3-# 71	7-# 7	7-# 7	7-# 71
Str	#4@15	#4@15	#4@151	#4@10	#4@10	#4@101
Web	2x 2-# 4			2x 2-# 4		
DATE:112/09/12 X1						
1F	IG35 (50x210)		301FG36 (50x210)		311	
	170 L= 2.75		80180 L= 7.00		801	
mat	280	4200	42001	280	4200	42001
As t	1.4	0.1	1.01	9.7	26.9	15.41
Asb	7.1	8.4	18.01	14.3	0.1	8.21
Av	0.000	0.000	0.0011	0.081	0.032	0.0461
AvT						
Al/4						
Top	3-# 7	3-# 7	4-# 71	4-# 7	7-# 7	6-# 71
Bot	7-# 7	7-# 7	7-# 71	7-# 7	3-# 7	5-# 71
Str	#4@20	#4@20	#4@201	#4@20	#4@20	#4@201
Web	2x 6-# 5			2x 6-# 5		
DATE:112/09/12 X1						
PF	IG38 (50x 70)		521G38 (50x 70)		531	
	10 L= 2.85		010 L= 7.64		601	
mat	280	4200	42001	280	4200	42001
As t	3.1	8.1	20.41	13.9	0.1	11.01
Asb	2.3	0.1	0.11	2.5	5.3	3.91
Av	0.000	0.000	0.0001	0.008	0.000	0.0001
AvT	0.071	0.071	0.0711			
Al/4						
Top	6-# 7	6-# 7	6-# 71	4-# 7	3-# 7	4-# 71
Bot	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71
Str	#4@15	#4@15	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151
Web	2x 2-# 4					
DATE:112/09/12 X1						
4F	IG37 (50x 75)		571G38 (50x 75)		531	
	10 L= 2.09		0160 L= 7.64		601	
mat	280	4200	42001	280	4200	42001
As t	2.2	4.7	10.61	15.0	0.1	16.01
Asb	0.1	0.1	0.11	5.0	6.5	4.71
Av	0.000	0.000	0.0001	0.015	0.000	0.0221
AvT						
Al/4						
Top	3-# 7	3-# 7	3-# 71	4-# 7	3-# 7	5-# 71
Bot	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71
Str	#4@20	#4@20	#4@201	#4@15	#4@20	#4@151
Web						
DATE:112/09/12 X1						
3F	IG37 (50x 75)		611G37 (50x 75)		511G38 (50x 75)	531
	10 L= 3.23		010 L= 5.49		0160 L= 7.64	601
mat	280	4200	42001	280	4200	42001
As t	2.2	4.7	10.61	15.0	0.1	16.01
Asb	0.1	0.1	0.11	5.0	6.5	4.71
Av	0.000	0.000	0.0001	0.015	0.000	0.0221
AvT						
Al/4						
Top	3-# 7	3-# 7	3-# 71	4-# 7	3-# 7	5-# 71
Bot	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71
Str	#4@20	#4@20	#4@201	#4@15	#4@20	#4@151
Web						
DATE:112/09/12 X1						

mat		280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
As t		2.8	6.7	16.71	8.9	4.0	12.41	15.0	0.1	17.21
Asb		0.4	0.1	0.11	6.5	5.1	6.51	4.9	6.1	5.01
Av		0.000	0.000	0.0001	0.000	0.000	0.0011	0.012	0.000	0.0201
AvT		0.072	0.072	0.0721						
Al/4			1.93							
Top		3-# 7	3-# 7	5-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71	4-# 7	3-# 7	5-# 71
Bot		3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71
Str		#4@15	#4@15	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151
Web			2x 2-# 4							

-----+-----

DATE:112/09/12 X1

-----+-----

2F		1G37	(50x 75)	501G37	(50x 75)	511G38	(50x 75)	531		
		10	L= 2.52	0170	L= 5.49	64160	L= 7.64	601		
		10		70170		64160		601		
mat		280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
As t		0.1	4.0	22.71	14.2	5.7	15.21	16.4	0.1	15.61
Asb		12.1	0.1	0.11	7.9	4.6	7.41	5.8	7.4	7.21
Av		0.020	0.043	0.0501	0.000	0.000	0.0011	0.020	0.000	0.0121
AvT		0.093	0.115	0.1221						
Al/4			1.93							
Top		6-# 7	6-# 7	6-# 71	4-# 7	3-# 7	4-# 71	5-# 7	3-# 7	4-# 71
Bot		4-# 7	4-# 7	4-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7	3-# 71
Str		#4@15	#4@15	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151
Web			2x 2-# 4							

-----+-----

DATE:112/09/12 X1

-----+-----

1F		1FG37	(50x135)	511FG38	(50x135)	531				
		170	L= 5.49	64160	L= 7.64	601				
		170		64160		601				
mat		280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
As t		6.9	4.2	0.11	8.2	23.8	20.11			
Asb		0.3	9.2	28.31	26.2	0.1	6.21			
Av		0.000	0.013	0.0771	0.151	0.040	0.0821			
AvT										
Al/4										
Top		3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	7-# 7	6-# 71			
Bot		4-# 7	4-# 7	6-# 71	2-# 7					
Str		#4@20	#4@20	#4@201	#4@15	3-# 7	4-# 71			
Web			2x 3-# 5			2x 3-# 5				

-----+-----

DATE:112/09/12 X1

-----+-----

PF		1G40	(50x 70)	321WG40	(50x 70)	331				
		10	L= 2.75	010	L= 7.00	01				
		10		80180		801				
mat		280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
As t		5.9	13.1	30.31	11.0	0.1	7.51			
Asb		0.8	0.1	0.11	0.9	4.2	2.21			
Av		0.005	0.030	0.0391	0.000	0.000	0.0001			
AvT		0.076	0.102	0.1101	0.071	0.071	0.0711			
Al/4			1.81			1.81				
Top		6-# 7	6-# 7	6-# 71	4-# 7	3-# 7	4-# 71			
		2-# 7	2-# 7	2-# 71						
Bot		4-# 7	4-# 7	4-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71			
Str		#4@15	#4@15	#4@151	#4@15	#4@20	#4@151			
Web			2x 2-# 4			2x 2-# 4				

-----+-----

DATE:112/09/12 X1

-----+-----

4F		1G39	(60x 55)	321WG40	(50x 75)	331				
		170	L= 2.75	80180	L= 7.00	801				
		170		80180		801				
mat		280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
As t		18.8	0.6	14.41	9.1	0.1	10.11			
Asb		13.3	1.6	19.71	2.4	5.1	2.31			
Av		0.151	0.144	0.1241	0.000	0.000	0.0001			
AvT					0.072	0.072	0.0721			
Al/4						1.93				
Top		5-# 7	5-# 7	5-# 71	4-# 7	3-# 7	4-# 71			
Bot		5-# 7	5-# 7	5-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71			
Str		#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151			
Web			2x 2-# 4			2x 3-# 4				

-----+-----

DATE:112/09/12 X1

-----+-----

3F		1G39	(60x 55)	321WG40	(50x 75)	331				
		170	L= 2.75	80180	L= 7.00	801				
		170		80180		801				
mat		280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
As t		23.5	0.8	18.01	10.6	0.1	11.11			
Asb		17.8	1.2	21.81	2.7	4.8	3.01			
Av		0.202	0.194	0.1721	0.000	0.000	0.0001			
AvT					0.072	0.072	0.0721			
Al/4						1.93				
Top		6-# 7	6-# 7	6-# 71	4-# 7	3-# 7	4-# 71			
Bot		6-# 7	6-# 7	6-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71			
Str		#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151			
Web			2x 2-# 4			2x 3-# 4				

-----+-----

DATE:112/09/12 X1

-----+-----

2F		1G39	(50x 75)	591G39	(60x 55)	321WG40	(50x 75)	331		
		10	L= 2.20	0170	L= 2.75	80180	L= 7.00	801		
		10		70170		80180		801		
mat		280	4200	42001	280	4200	42001	280	4200	42001
As t		0.9	1.8	4.71	23.3	1.8	19.81	11.3	0.1	11.31
Asb		0.4	0.1	0.11	19.1	0.8	19.01	3.3	5.2	3.71
Av		0.000	0.000	0.0001	0.177	0.170	0.1771	0.000	0.000	0.0001
AvT		0.072	0.072	0.0721				0.072	0.072	0.0721
Al/4			1.93						1.93	
Top		3-# 7	3-# 7	3-# 71	6-# 7	6-# 7	6-# 71	4-# 7	3-# 7	4-# 71
Bot		3-# 7	3-# 7	3-# 71	5-# 7	5-# 7	5-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71
Str		#4@15	#4@15	#4@151	#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151
Web			2x 2-# 4			2x 2-# 4			2x 3-# 4	

-----+-----

DATE:112/09/12 X1

-----+-----

1F	1FG39	(50x135)	321FG40	(50x135)	331
	170	L= 2.75	80180	L= 7.00	801
	170		80180		801
mat	280	4200	42001	280	4200
As t	3.1	0.1	0.11	7.2	33.6
Asb	9.6	10.8	23.51	30.3	0.1
Av	0.000	0.030	0.0421	0.179	0.103
AvT					
Al/4					
Top	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	7-# 7
					2-# 7
		2-# 7	2-# 71	2-# 7	
Bot	7-# 7	7-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7
Str	#4@20	#4@20	#4@201	#4@12	#4@18
Web		2x 3-# 5		2x 3-# 5	

DATE:112/09/12 X1

PF	1CG42	(50x 70)	341G42	(50x 70)	351
	10	L= 2.76	010	L= 7.00	01
	10		80180		801
mat	280	4200	42001	280	4200
As t	7.2	16.5	38.81	21.6	0.1
Asb	1.2	0.1	0.11	2.2	8.3
Av	0.038	0.064	0.0731	0.042	0.016
AvT	0.109	0.135	0.1441		
Al/4		1.81			
Top	7-# 7	7-# 7	7-# 71	5-# 7	3-# 7
		3-# 7	3-# 71		4-# 71
Bot	5-# 7	5-# 7	5-# 71	3-# 7	3-# 7
Str	#4@15	#4@15	#4@151	#4@15	#4@20
Web		2x 2-# 4			

DATE:112/09/12 X1

4F	1G41	(60x 55)	341G42	(50x 75)	351
	170	L= 2.76	80180	L= 7.00	801
	170		80180		801
mat	280	4200	42001	280	4200
As t	13.4	0.4	6.71	17.9	0.1
Asb	5.3	0.1	11.81	5.8	10.1
Av	0.061	0.054	0.0331	0.034	0.008
AvT					
Al/4					
Top	4-# 7	4-# 7	4-# 71	5-# 7	3-# 7
					5-# 71
Bot	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	4-# 7
Str	#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20
Web					#4@151

3F	1G41	(60x 55)	341G42	(50x 75)	351
	170	L= 2.76	80180	L= 7.00	801
	170		80180		801
mat	280	4200	42001	280	4200
As t	18.0	0.1	10.21	20.5	0.1
Asb	9.9	0.5	17.11	5.4	8.8
Av	0.150	0.143	0.1231	0.045	0.020
AvT					
Al/4					
Top	4-# 7	4-# 7	4-# 71	6-# 7	3-# 7
					6-# 71
Bot	4-# 7	4-# 7	4-# 71	3-# 7	3-# 7
Str	#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20
Web					#4@151

2F	1G41	(60x 55)	341G42	(50x 75)	351
	170	L= 2.76	80180	L= 7.00	801
	170		80180		801
mat	280	4200	42001	280	4200
As t	15.3	1.6	20.01	21.3	0.1
Asb	15.5	0.1	13.21	6.6	10.9
Av	0.123	0.143	0.1501	0.040	0.015
AvT					
Al/4					
Top	6-# 7	6-# 7	6-# 71	6-# 7	3-# 7
					5-# 71
Bot	4-# 7	4-# 7	4-# 71	3-# 7	4-# 7
Str	#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20
Web					#4@151

DATE:112/09/12 X1

1F	1FG41	(55x135)	341FG42	(55x135)	351
	170	L= 2.76	80180	L= 7.00	801
	170		80180		801
mat	280	4200	42001	280	4200
As t	2.5	0.1	0.11	11.4	60.9
Asb	12.2	20.6	40.31	44.5	0.1
Av	0.042	0.077	0.0901	0.272	0.219
AvT					
Al/4					
Top	4-# 7	3-# 7	4-# 71	5-# 7	8-# 7
					8-# 7
		3-# 7	4-# 71	4-# 7	
Bot	8-# 7	8-# 7	8-# 71	8-# 7	5-# 7
Str	#4@20	#4@20	#4@201	#4@ 8	#4@10
Web		2x 3-# 5		2x 3-# 5	

DATE:112/09/12 X1

PF	1CG44	(50x 70)	361WG44	(50x 70)	371
	10	L= 2.76	010	L= 6.99	01
	10		80180		801
mat	280	4200	42001	280	4200
As t	4.0	7.6	16.51	12.5	0.1
Asb	0.1	0.1	0.11	0.9	8.1
Av	0.000	0.000	0.0001	0.000	0.000
AvT	0.071	0.071	0.0711	0.071	0.071
Al/4		1.81			1.81
Top	5-# 7	5-# 7	5-# 71	4-# 7	3-# 7
					4-# 71
Bot	3-# 7	3-# 7	3-# 71	3-# 7	3-# 7
Str	#4@15	#4@15	#4@151	#4@15	#4@20
Web		2x 2-# 4		2x 2-# 4	

DATE:112/09/12 X1

4F						
	IG43	(60x 55)	361WG44	(50x 75)	371	
	170	L= 2.76	80180	L= 6.99	801	
	170		80180		801	
mat		280 4200 42001		280 4200 42001		
As t		19.5 0.6 14.31		10.8 0.1 10.91		
Asb		12.7 1.3 19.91		1.8 8.5 2.11		
Av		0.175 0.168 0.1471		0.000 0.000 0.0001		
AvT				0.072 0.072 0.0721		
Al/4				1.93		
Top		5-# 7 5-# 7 5-# 71		4-# 7 3-# 7 4-# 71		
Bot		5-# 7 5-# 7 5-# 71		3-# 7 3-# 7 3-# 71		
Str		#4@12 #4@12 #4@121		#4@15 #4@20 #4@151		
Web		2x 2-# 4		2x 3-# 4		
3F						
	IG43	(60x 55)	361WG44	(50x 75)	371	
	170	L= 2.76	80180	L= 6.99	801	
	170		80180		801	
mat		280 4200 42001		280 4200 42001		
As t		24.2 0.2 18.51		11.9 0.1 12.01		
Asb		18.6 0.5 22.21		2.3 8.1 2.71		
Av		0.223 0.217 0.1971		0.000 0.000 0.0001		
AvT				0.072 0.072 0.0721		
Al/4				1.93		
Top		6-# 7 6-# 7 6-# 71		4-# 7 3-# 7 4-# 71		
Bot		6-# 7 6-# 7 6-# 71		3-# 7 3-# 7 3-# 71		
Str		#4@10 #4@10 #4@101		#4@15 #4@20 #4@151		
Web		2x 2-# 4		2x 3-# 4		
2F						
	IG43	(60x 55)	361WG44	(50x 75)	371	
	170	L= 2.76	80180	L= 6.99	801	
	170		80180		801	
mat		280 4200 42001		280 4200 42001		
As t		21.9 0.9 20.71		12.8 0.1 12.21		
Asb		20.7 0.6 18.81		2.8 8.4 3.51		
Av		0.174 0.192 0.1991		0.000 0.000 0.0001		
AvT				0.072 0.072 0.0721		
Al/4				1.93		
Top		6-# 7 6-# 7 6-# 71		4-# 7 3-# 7 4-# 71		
Bot		6-# 7 6-# 7 6-# 71		3-# 7 3-# 7 3-# 71		
Str		#4@12 #4@12 #4@121		#4@15 #4@20 #4@151		
Web		2x 2-# 4		2x 3-# 4		
DATE:112/09/12 X1						
1F						
	IFG43	(50x135)	361FG44	(50x135)	371	
	170	L= 2.76	80180	L= 6.99	801	
	170		80180		801	
mat		280 4200 42001		280 4200 42001		
As t		4.0 0.1 1.81		5.2 30.9 12.91		
Asb		7.6 7.3 19.51		28.9 0.1 16.31		
Av		0.000 0.021 0.0311		0.148 0.091 0.1011		
AvT						
Al/4						
Top		3-# 7 3-# 7 3-# 71		3-# 7 6-# 7 5-# 71		
Bot		6-# 7 6-# 7 6-# 71		2-# 7 2-# 7		
Str		#4@20 #4@20 #4@201		#4@15 #4@20 #4@151		
Web		2x 3-# 5		2x 3-# 5		
DATE:112/09/12 X1						
PF						
	IG45	(60x 55)	381WG46	(50x 70)	391	
	10	L= 2.75	010	L= 7.00	01	
	170		80180		801	
mat		280 4200 42001		280 4200 42001		
As t		11.2 0.6 12.61		12.2 0.1 10.91		
Asb		10.3 0.3 10.91		1.3 9.0 2.11		
Av		0.037 0.053 0.0591		0.000 0.000 0.0001		
AvT				0.071 0.071 0.0711		
Al/4				1.81		
Top		4-# 7 4-# 7 4-# 71		4-# 7 3-# 7 4-# 71		
Bot		3-# 7 3-# 7 3-# 71		3-# 7 3-# 7 3-# 71		
Str		#4@12 #4@12 #4@121		#4@15 #4@20 #4@151		
Web		2x 2-# 4		2x 2-# 4		
4F						
	IG45	(60x 55)	381WG46	(50x 75)	391	
	170	L= 2.75	80180	L= 7.00	801	
	170		80180		801	
mat		280 4200 42001		280 4200 42001		
As t		17.4 0.1 18.01		12.2 0.1 11.91		
Asb		16.9 0.2 16.11		1.9 8.9 2.41		
Av		0.151 0.144 0.1511		0.000 0.000 0.0001		
AvT				0.072 0.072 0.0721		
Al/4				1.93		
Top		5-# 7 5-# 7 5-# 71		4-# 7 3-# 7 4-# 71		
Bot		5-# 7 5-# 7 5-# 71		3-# 7 3-# 7 3-# 71		
Str		#4@12 #4@12 #4@121		#4@15 #4@20 #4@151		
Web		2x 2-# 4		2x 3-# 4		
3F						
	IG45	(60x 55)	381WG46	(50x 75)	391	
	170	L= 2.75	80180	L= 7.00	801	
	170		80180		801	
mat		280 4200 42001		280 4200 42001		
As t		19.9 0.2 21.71		13.3 0.1 13.21		
Asb		20.7 0.3 18.61		2.5 8.6 3.11		
Av		0.175 0.193 0.2001		0.000 0.000 0.0001		
AvT				0.072 0.072 0.0721		
Al/4				1.93		
Top		6-# 7 6-# 7 6-# 71		4-# 7 3-# 7 4-# 71		
Bot		6-# 7 6-# 7 6-# 71		3-# 7 3-# 7 3-# 71		
Str		#4@12 #4@12 #4@121		#4@15 #4@20 #4@151		
Web		2x 2-# 4		2x 3-# 4		
DATE:112/09/12 X1						
2F						
	IG45	(50x 75)	541G45	(60x 55)	381WG46	(50x 75) 391
	10	L= 2.87	0170	L= 2.75	80180	L= 7.00 801

	10			70170			80180		801	
mat	280	4200		42001	280	4200	42001	280	4200	42001
As t	0.2	0.8		3.11	22.5	1.5	24.71	13.9	0.1	13.41
Asb	0.1	0.1		0.11	24.1	0.7	18.81	3.1	9.0	3.81
Av	0.000	0.000		0.0001	0.222	0.242	0.2481	0.000	0.000	0.0001
AvT	0.072	0.072		0.0721				0.072	0.072	0.0721
Al/4		1.93							1.93	
Top	3-# 7	3-# 7		3-# 71	7-# 7	7-# 7	7-# 71	4-# 7	3-# 7	4-# 71
Bot	3-# 7	3-# 7		3-# 71	7-# 7	7-# 7	7-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71
Str	#4@15	#4@15		#4@151	#4@10	#4@10	#4@101	#4@15	#4@20	#4@151
Web		2x 2-# 4			2x 2-# 4				2x 3-# 4	
DATE:112/09/12 X1										
1F	170	170		170	381	381	391	391	391	391
mat	280	4200		42001	280	4200	42001	280	4200	42001
As t	4.2	0.1		1.21	6.5	33.1	13.81			
Asb	8.3	8.6		21.41	30.2	0.1	18.61			
Av	0.000	0.030		0.0411	0.171	0.101	0.1271			
AvT										
Al/4										
Top	3-# 7	3-# 7		3-# 71	3-# 7	7-# 7	5-# 71			
Bot	6-# 7	6-# 7		6-# 71	6-# 7	3-# 7	6-# 71			
Str	#4@20	#4@20		#4@201	#4@12	#4@18	#4@121			
Web		2x 3-# 5			2x 3-# 5					
DATE:112/09/13 X1										
PF	10	10		10	401	401	411	411	411	411
mat	280	4200		42001	280	4200	42001	280	4200	42001
As t	4.1	0.8		7.21	20.3	0.1	18.31			
Asb	4.9	0.1		2.21	4.1	14.1	5.31			
Av	0.020	0.014		0.0201	0.051	0.032	0.0481			
AvT										
Al/4										
Top	4-# 7	4-# 7		4-# 71	5-# 7	3-# 7	5-# 71			
Bot	3-# 7	3-# 7		3-# 71	3-# 7	5-# 7	3-# 71			
Str	#4@12	#4@12		#4@121	#4@15	#4@20	#4@151			
Web										
DATE:112/09/12 X1										
4F	10	10		10	551	551	401	401	411	411
mat	280	4200		42001	280	4200	42001	280	4200	42001
As t	0.1	0.3		1.11	9.4	0.4	12.31	24.2	0.1	22.81
Asb	0.1	0.1		0.11	10.3	0.1	8.11	5.7	13.9	6.81
Av	0.000	0.000		0.0001	0.034	0.054	0.0611	0.064	0.046	0.0561
AvT	0.068	0.068		0.0681						
Al/4		1.57								
Top	3-# 7	3-# 7		3-# 71	4-# 7	4-# 7	4-# 71	7-# 7	3-# 7	6-# 71
Bot	3-# 7	3-# 7		3-# 71	3-# 7	3-# 7	3-# 71	4-# 7	5-# 7	3-# 71
Str	#4@15	#4@15		#4@151	#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151
Web		2x 2-# 4								
DATE:112/09/12 X1										
3F	10	10		10	551	551	401	401	411	411
mat	280	4200		42001	280	4200	42001	280	4200	42001
As t	0.1	0.3		1.11	13.6	0.1	17.01	25.5	0.1	25.01
Asb	0.1	0.1		0.11	15.6	0.1	12.61	6.3	13.0	7.11
Av	0.000	0.000		0.0001	0.101	0.119	0.1261	0.070	0.052	0.0701
AvT	0.068	0.068		0.0681						
Al/4		1.57								
Top	3-# 7	3-# 7		3-# 71	5-# 7	5-# 7	5-# 71	7-# 7	3-# 7	7-# 71
Bot	3-# 7	3-# 7		3-# 71	4-# 7	4-# 7	4-# 71	4-# 7	5-# 7	4-# 71
Str	#4@15	#4@15		#4@151	#4@12	#4@12	#4@121	#4@15	#4@20	#4@151
Web		2x 2-# 4								
DATE:112/09/12 X1										
2F	10	10		10	551	551	401	401	411	411
mat	280	4200		42001	280	4200	42001	280	4200	42001
As t	0.1	0.3		1.11	16.1	1.9	28.21	26.5	0.1	22.81
Asb	0.1	0.1		0.11	22.9	0.1	13.61	7.5	15.1	10.21
Av	0.000	0.000		0.0001	0.221	0.241	0.2481	0.062	0.044	0.0621
AvT	0.068	0.068		0.0681						
Al/4		1.57								
Top	3-# 7	3-# 7		3-# 71	8-# 7	8-# 7	8-# 71	7-# 7	3-# 7	6-# 71
Bot	3-# 7	3-# 7		3-# 71	6-# 7	6-# 7	6-# 71	4-# 7	5-# 7	3-# 71
Str	#4@15	#4@15		#4@151	#4@10	#4@10	#4@101	#4@15	#4@20	#4@151
Web		2x 2-# 4								
DATE:112/09/12 X1										
1F	170	170		170	401	401	411	411	411	411
mat	280	4200		42001	280	4200	42001	280	4200	42001
As t	3.0	0.1		0.11	12.6	61.4	27.91			
Asb	13.0	20.2		38.51	43.5	0.1	17.31			
Av	0.038	0.070		0.0811	0.271	0.218	0.1661			
AvT										
Al/4										
Top	3-# 7	3-# 7		5-# 71	5-# 7	8-# 7	8-# 71			
Bot	2-# 7	2-# 7		4-# 71	4-# 7					
Str	8-# 7	8-# 7		8-# 71	8-# 7	5-# 7	8-# 71			
Web	#4@20	#4@20		#4@201	#4@8	#4@10	#4@81			
DATE:112/09/12 X1										
1G49	(60x 55)			421	1G50	(50x 70)		431		

PF	10	L= 2.75			010	L= 7.00			01
	170				80180				801
mat		280	4200	42001		280	4200	42001	
As1		11.2	0.6	14.21		9.3	0.1	8.81	
Asb		11.6	0.4	11.31		1.1	7.6	1.61	
Av		0.037	0.053	0.0591		0.000	0.000	0.0001	
AvT						0.071	0.071	0.0711	
Al/4						1.81			
Top		4-# 7	4-# 7	4-# 71		4-# 7	3-# 7	4-# 71	
Bot		4-# 7	4-# 7	4-# 71		3-# 7	3-# 7	3-# 71	
Str		#4@12	#4@12	#4@121		#4@15	#4@20	#4@151	
Web		2x 2-# 4				2x 2-# 4			
-----+									
4F	1G49	(60x 55)			421WG50	(50x 75)			431
	170	L= 2.75			80180	L= 7.00			801
	170				80180				801
mat		280	4200	42001		280	4200	42001	
As1		18.2	0.1	20.11		10.1	0.1	10.31	
Asb		19.2	0.3	17.11		1.8	7.5	2.11	
Av		0.150	0.168	0.1731		0.000	0.000	0.0001	
AvT						0.072	0.072	0.0721	
Al/4						1.93			
Top		5-# 7	5-# 7	5-# 71		4-# 7	3-# 7	4-# 71	
Bot		5-# 7	5-# 7	5-# 71		3-# 7	3-# 7	3-# 71	
Str		#4@12	#4@12	#4@121		#4@15	#4@20	#4@151	
Web		2x 2-# 4				2x 3-# 4			
-----+									
DATE:112/09/12 X1									
-----+									
3F	1CG49	(50x 60)			561G49	(60x 55)			421WG50
	10	L= 1.72			0170	L= 2.75			80180
	10				70170				80180
mat		280	4200	42001		280	4200	42001	
As1		0.1	0.3	1.11		22.1	0.4	23.81	
Asb		0.1	0.1	0.11		23.1	0.3	20.51	
Av		0.000	0.000	0.0001		0.199	0.217	0.2221	
AvT		0.068	0.068	0.0681					
Al/4		1.57				1.93			
Top		3-# 7	3-# 7	3-# 71		6-# 7	6-# 7	6-# 71	
Bot		3-# 7	3-# 7	3-# 71		6-# 7	6-# 7	6-# 71	
Str		#4@15	#4@15	#4@151		#4@10	#4@10	#4@101	
Web		2x 2-# 4				2x 2-# 4			
-----+									
2F	1CG49	(50x 60)			561G49	(60x 55)			421WG50
	10	L= 1.72			0170	L= 2.75			80180
	10				70170				80180
mat		280	4200	42001		280	4200	42001	
As1		0.1	0.3	1.11		24.0	1.2	26.51	
Asb		0.1	0.1	0.11		26.7	0.8	20.71	
Av		0.000	0.000	0.0001		0.224	0.241	0.2471	
AvT		0.068	0.068	0.0681					
Al/4		1.57				1.93			
Top		3-# 7	3-# 7	3-# 71		7-# 7	7-# 7	7-# 71	
Bot		3-# 7	3-# 7	3-# 71		7-# 7	7-# 7	7-# 71	
Str		#4@15	#4@15	#4@151		#4@10	#4@10	#4@101	
Web		2x 2-# 4				2x 2-# 4			
-----+									
DATE:112/09/12 X1									
-----+									
1F	1FG49	(50x135)			421FG50	(50x135)			431
	170	L= 2.75			80180	L= 7.00			801
	170				80180				801
mat		280	4200	42001		280	4200	42001	
As1		5.3	0.1	3.91		4.5	25.9	10.31	
Asb		7.8	6.5	18.91		20.9	0.1	16.21	
Av		0.005	0.021	0.0261		0.075	0.049	0.0481	
AvT									
Al/4									
Top		3-# 7	3-# 7	3-# 71		3-# 7	7-# 7	4-# 71	
Bot		6-# 7	6-# 7	6-# 71		6-# 7	3-# 7	6-# 71	
Str		#4@20	#4@20	#4@201		#4@20	#4@20	#4@201	
Web		2x 3-# 5				2x 3-# 5			
-----+									

(小梁設計結果)

A 棟

B1F 小梁

INPUT DATA FOR BEAM LOADING						DATE:04-19-2010		FILE: 99021.BLD																						
\$ NO.	TP	L	WD	WL	WB	PD1 a1, b1	PL1 a2, b2	PD2 a1, b1	PL2 a2, 0																					
\$normal																														
\$反力 : 5.42, 1.78																														
\$Fb0																														
1	33	3.20	5.42	1.78	0.00	1.60	1.60	0	0																					
\$Fb1																														
2	33	7.80	5.42	1.78	0.00	2.10	2.10	0	0																					
\$Fb2, Fb5																														
3	33	6.20	5.42	1.78	0.00	2.10	2.10	0	0																					
\$Fb3, Fb6																														
4	33	4.20	5.42	1.78	0.00	2.10	2.10	0	0																					
\$Fb4, Fb7																														
5	33	6.70	5.42	1.78	0.00	2.10	2.10	0	0																					
\$Fb8																														
6	33	6.20	5.42	1.78	0.00	2.40	2.40	0	0																					
\$Fb9																														
7	33	4.20	5.42	1.78	0.00	2.10	2.10	0	0																					
\$Fb10																														
8	33	6.70	5.42	1.78	0.00	1.50	3.35	0	0																					
\$ TWO CYCLE DATA																														
DATE:04-19-2010						FILE: 99021.BM6																								
\$ NUMBER OF SMALL BEAM GROUP																														
5																														
\$	fc'(T/CM**2)	fy(T/CM**2)		fvy(T/CM**2)		Ec(T/CM**2)		Es(T/CM**2)																						
\$	0.280	4.20		2.8		4.2		251																						
								2040																						
								7																						
								40																						
\$ NF FL. BAR NO. STIRRUP																														
1	F		6,	4,	4																									
Fb0																														
30*180																														
1																														
2	F		7,	4,	4																									
Fb1		Fb2		Fb3		Fb4																								
40*180		40*180		40*180		40*180																								
2		3		4		5																								
3	F		7,	4,	4																									
Fb5		Fb6		Fb7																										
40*180		40*180		40*180																										
3		4		5																										
4	F		7,	4,	4																									
Fb8		Fb9																												
40*180		40*180																												
6		7																												
5	F		7,	4,	4																									
Fb10																														
40*180																														
8																														
JOB NUMBER: blf DATE: 09-13-2023																														
fc' = .28 T/CM^2 fy = 4.2 T/CM^2 fvy(#3)= 2.8 T/CM^2 fvy(>=#4)= 4.2 T/CM^2																														
FRAME: 1																														
F	Fb0	(30*180)L= 3.2																												
DBMD	0.0	14.8	0.0																											
DBML	0.0	4.9	0.0																											
DBVD	13.9	13.9																												
DBVL	4.6																													
AsT	0.0	5.9	0.0																											
AsB	0.0	0.0	0.0																											
Av/S	0.025	0.025	0.025																											
Top	3-# 6	3-# 6	3-# 6																											
	0-# 6	0-# 6	0-# 6																											
	0-# 6	0-# 6	0-# 6																											
Bot	3-# 6	3-# 6	3-# 6																											
Stir	#4@20	#4@25	#4@20																											
Web	2x 5-# 4																													
FRAME: 2																														
F	Fb1	(40*180)L= 7.8	Fb2	(40*180)L= 6.2	Fb3	(40*180)L= 4.2	Fb4	(40*180)L= 6.7																						
DBMD	0.0	97.9	119.8	119.8	30.7	28.9	28.9	-10.6	75.6																					
DBML	0.0	35.8	39.8	39.8	18.5	18.9	18.9	7.7	26.7																					
DBVD	49.5	80.2	61.3	32.0	12.8	35.0	63.6		41.1																					
DBVL	16.2	26.4	18.7	11.9	6.0	9.7	21.2		13.2																					
AsT	0.0	31.5	0.0	0.0	15.4	0.0	0.0	0.0	0.0																					
AsB	0.0	0.0	37.8	37.8	0.0	15.0	3.0	23.8	23.8																					
Av/S	0.079	0.125	0.187	0.106	0.071	0.043	0.034	0.034	0.043																					
Top	5-# 7	5-# 7	3-# 7	3-# 7	5-# 7	2-# 7	2-# 7	3-# 7	2-# 7																					
	0-# 7	4-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7																					
	0-# 7	0-# 7	4-# 7	4-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	2-# 7	2-# 7																					
Bot	5-# 7	3-# 7	5-# 7	5-# 7	3-# 7	4-# 7	4-# 7	2-# 7	4-# 7																					
Stir	#4@12	#4@18	#4@12	#4@20	#4@25	#4@20	#4@20	#4@25	#4@20																					
Web	2x 5-# 4			2x 5-# 4			2x 5-# 4		#4@18 #4@25 #4@18																					
FRAME: 3																														
F	Fb5	(40*180)L= 6.2	Fb6	(40*180)L= 4.2	Fb7	(40*180)L= 6.7																								
DBMD	0.0	59.8	60.0	60.0	-12.3	75.1	75.1	71.4	0.0																					
DBML	0.0	20.8	22.4	22.4	8.0	26.7	26.7	24.5	0.0																					
DBVD	37.0		56.3	20.3		27.5	63.6		41.2																					

DBVL	11.7	18.9	6.8	8.9	21.2	13.2
AsT	0.0	23.1	0.0	0.0	0.0	0.0
AsB	0.0	0.0	23.1	23.1	23.8	0.0
Av/S	0.043	0.063	0.095	0.034	0.034	0.043
Top	3-# 7	4-# 7	2-# 7	2-# 7	3-# 7	2-# 7
	0-# 7	2-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	2-# 7
	0-# 7	0-# 7	2-# 7	2-# 7	0-# 7	0-# 7
Bot	3-# 7	2-# 7	4-# 7	4-# 7	2-# 7	3-# 7
Stir	#4@20	#4@25	#4@20	#4@20	#4@25	#4@20
Web	2x 5-# 4			2x 5-# 4		2x 5-# 4

FRAME:	4					
F	Fb8	(40*180)	L= 6.2	Fb9	(40*180)	L= 4.2
DBMD	0.0	67.6	69.2	69.2	8.3	0.0
DBML	0.0	23.6	22.7	22.7	8.9	0.0
DBVD	38.3		60.6	40.4		7.4
DBVL	12.6		19.9	13.3		2.4
AsT	0.0	23.1	0.0	0.0	5.5	0.0
AsB	0.0	0.0	23.1	23.1	0.0	0.0
Av/S	0.043	0.072	0.108	0.044	0.034	0.034
Top	3-# 7	4-# 7	2-# 7	2-# 7	3-# 7	2-# 7
	0-# 7	2-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7
	0-# 7	0-# 7	2-# 7	2-# 7	0-# 7	0-# 7
Bot	3-# 7	2-# 7	4-# 7	4-# 7	2-# 7	3-# 7
Stir	#4@20	#4@25	#4@20	#4@20	#4@25	#4@20
Web	2x 5-# 4			2x 5-# 4		

FRAME:	5					
F	Fb10	(40*180)	L= 6.7			
DBMD	0.0	110.5	0.0			
DBML	0.0	36.3	0.0			
DBVD	51.5		51.5			
DBVL	16.9		16.9			
AsT	0.0	34.6	0.0			
AsB	0.0	0.0	0.0			
Av/S	0.079	0.053	0.079			
Top	5-# 7	5-# 7	5-# 7			
	0-# 7	4-# 7	0-# 7			
	0-# 7	0-# 7	0-# 7			
Bot	5-# 7	3-# 7	5-# 7			
Stir	#4@20	#4@25	#4@20			
Web	2x 5-# 4					

1F 小梁

\$	INPUT DATA FOR BEAM LOADING									
\$	DATE:01-31-2018									
\$	FILE: 1F.BLD									
\$	NO.	TP	L	WD	WL	WB	PD1 a1, b1	PL1 a2, b2	PD2 a1, b1	PL2 a2, 0
\$	b0									
\$	1	33	3.20	0.68	0.50	1.50	1.60	1.60	0	0
\$	b101									
\$	2	33	5.60	0.68	0.50	0.70	0.50	2.50	0	0
\$	b201									
\$	3	33	6.40	0.68	0.50	0.70	2.25	2.25	0	0
\$	b202									
\$	4	33	4.10	0.68	0.50	0.70	2.05	2.05	0	0
\$	b203									
\$	5	33	6.60	0.80	1.00	0.70	2.25	2.25	0	0
\$	b204									
\$	6	33	6.40	0.68	0.50	0.70	2.70	2.00	0	0
\$	b205									
\$	7	33	4.10	0.68	0.50	0.70	1.40	2.00	0	0
\$	b206									
\$	8	33	4.10	0.68	0.50	0.70	1.90	1.40	0	0
\$	b207									
\$	9	33	6.60	0.80	1.00	0.70	1.50	3.30	0	0
\$	b301									
\$	10	11	8.50	0.68	0.50	0.70	0	0	0	0
\$	b302									
\$	11	33	8.60	0.80	1.00	0.70	1.90	1.40	0	0
\$	b303									
\$	12	11	7.70	0.68	0.50	0.70	0	0	0	0
\$	b304									
\$	13	33	6.20	0.68	0.50	0.70	2.25	2.25	0	0
\$	b305									
\$	14	33	4.10	0.68	0.50	0.70	2.05	2.05	0	0
\$	b306									
\$	15	33	6.60	0.68	0.50	0.70	2.25	2.25	0	0
\$	TWO CYCLE DATA									
\$	DATE:01-31-2018									
\$	FILE: 1F.BM6									
\$	NUMBER OF SMALL BEAM GROUP									
\$	8									
\$	fc' (T/CM**2)	fy (T/CM**2)	fvvy (T/CM**2)	Ec (T/CM**2)	Es (T/CM**2)	d' (CM)	FS (t1+t2) (CM)			
\$	0.280	4.20	2.8	4.2	251	2040	6	45		
\$	NF	FL	BAR NO.	STIRRUP						
1	,	1F,	6,	3,	4					
		b0								
		25*50								
		1								
2	,	1F,	6,	3,	4					
		b101								
		30*50								
		2								
3	,	1F,	7,	3,	4					

	b201 35*60 3	b202 35*60 4	b203 35*60 5
4	, 1F, 7, b204 35*60 6	3, b205 35*60 7	4
5	, 1F, 7, b206 35*60 8	3, b207 35*60 9	4
6	, 1F, 7, b301 40*70 10	3, b301 40*70 10	4
7	, 1F, 8, b302 40*70 11	3, 4	
8	, 1F, 7, b303 40*70 12	3, b304 40*70 13	4, b305 40*70 14 b306 40*70 15

JOB NUMBER: 1f DATE: 09-13-2023
fc' = .28 T/CM`2      fy= 4.2 T/CM`2 fvy(#3)= 2.8 T/CM`2      fvy(>=#4)= 4.2 T/CM`2

FRAME: 1				
1F	b0	(25* 50)L= 3.2		
DBMD	0.0	3.8	0.0	
DBML	0.0	1.4	0.0	
DBVD	4.1		4.1	
DBVL	1.3		1.3	
AsT	0.0	0.0	0.0	
AsB	0.0	4.8	0.0	
Av/S	0.031	0.031	0.031	
Top	3-# 6	3-# 6	3-# 6	
	0-# 6	0-# 6	0-# 6	
	0-# 6	0-# 6	0-# 6	
Bot	3-# 6	3-# 6	3-# 6	
Stir	#3@20	#3@20	#3@20	
Web	-			

FRAME: 2				
1F	b101	(30* 50)L= 5.6		
DBMD	0.0	8.9	0.0	
DBML	0.0	4.6	0.0	
DBVD	5.5		5.5	
DBVL	2.6		2.6	
AsT	0.0	0.0	0.0	
AsB	0.0	13.4	0.0	
Av/S	0.058	0.039	0.058	
Top	3-# 6	2-# 6	3-# 6	
	0-# 6	0-# 6	0-# 6	
	0-# 6	2-# 6	0-# 6	
Bot	3-# 6	3-# 6	3-# 6	
Stir	#3@20	#3@20	#3@20	
Web	-			

FRAME: 3												
1F	b201	(35* 60)L= 6.4			b202	(35* 60)L= 4.1			b203	(35* 60)L= 6.6		
DBMD	0.0	10.7	10.9		10.9	-2.9	13.7		13.7	13.1	0.0	
DBML	0.0	6.5	7.0		7.0	2.1	14.3		14.3	14.0	0.0	
DBVD	6.9		10.3		3.6		5.0		12.2		8.1	
DBVL	3.6		5.8		0.3		3.9		11.9		7.6	
AsT	0.0	0.0	14.2		14.2	2.7	24.0		24.0	0.0	0.0	
AsB	0.0	13.6	0.0		0.0	0.0	0.0		0.0	23.1	0.0	
Av/S	0.047	0.051	0.077		0.044	0.044	0.044		0.180	0.120	0.078	
Top	3-# 7	2-# 7	4-# 7		4-# 7	2-# 7	5-# 7		5-# 7	2-# 7	4-# 7	
	0-# 7	0-# 7	0-# 7		0-# 7	0-# 7	2-# 7		2-# 7	0-# 7	0-# 7	
	0-# 7	0-# 7	0-# 7		0-# 7	0-# 7	0-# 7		0-# 7	2-# 7	0-# 7	
Bot	2-# 7	4-# 7	2-# 7		2-# 7	3-# 7	2-# 7		2-# 7	5-# 7	4-# 7	
Stir	#3@15	#3@20	#3@15		#3@20	#3@20	#3@20		2#3@12	2#3@20	2#3@12	
Web	-	-	-		-	-	-		-	-	-	

FRAME: 4										
1F	b204	(35* 60)L= 6.4			b205	(35* 60)L= 4.1				
DBMD	0.0	11.3	11.8		11.8	0.9	0.0			
DBML	0.0	6.9	6.6		6.6	2.2	0.0			
DBVD	6.8		10.5		7.0		1.3			
DBVL	3.7		5.7		3.6		0.4			
AsT	0.0	0.0	14.6		14.6	0.0	0.0			
AsB	0.0	14.4	0.0		0.0	3.3	0.0			
Av/S	0.047	0.053	0.079		0.047	0.044	0.044			
Top	3-# 7	2-# 7	4-# 7		4-# 7	2-# 7	3-# 7			
	0-# 7	0-# 7	0-# 7		0-# 7	0-# 7	0-# 7			
	0-# 7	0-# 7	0-# 7		0-# 7	0-# 7	0-# 7			
Bot	2-# 7	4-# 7	2-# 7		2-# 7	3-# 7	2-# 7			
Stir	#3@15	#3@20	#3@15		#3@20	#3@20	#3@20			
Web	-				-					

FRAME: 5										
1F	b206	(35* 60)L= 4.1			b207	(35* 60)L= 6.6				

FRAME:	6					
IF	b301	(40* 70)L=	8.5	b301	(40* 70)L=	8.5
DEMD	0.0	11.0	20.2	20.2	11.0	0.0
DEML	0.0	7.1	10.2	10.2	7.1	0.0
DBVD	6.7	-	11.5	11.5	-	6.7
DBVL	3.3	-	5.7	5.7	-	3.3
ASt	0.0	0.0	20.3	20.3	0.0	0.0
ASB	0.0	11.8	0.0	0.0	11.8	0.0
Av/S	0.055	0.055	0.055	0.055	0.055	0.055
Top	3-# 7	2-# 7	4-# 7	4-# 7	2-# 7	3-# 7
	0-# 7	0-# 7	2-# 7	2-# 7	0-# 7	0-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7
Bot	2-# 7	5-# 7	2-# 7	2-# 7	5-# 7	2-# 7
Stir	#3@15	#3@20	#3@15	#3@15	#3@20	#3@15
Web	-	-	-	-	-	-

FRAME: 8	b303 (40* 70)L= 7.7				b304 (40* 70)L= 6.2				b305 (40* 70)L= 4.1				b306 (40* 70)L= 6.6			
IF																
DBMD	0.0	8.2	13.9		13.9	6.5	6.2		6.2	-1.9	12.2		12.2	11.5	0.0	
DBML	0.0	4.8	7.3		7.3	5.4	5.4		5.4	2.0	7.5		7.5	7.0	0.0	
DBVD	5.9		9.5		9.5		7.0		2.8		5.8		10.8		7.1	
DBVL	2.8		4.6		4.7		4.1		1.6		2.6		6.0		3.8	
AsT	0.0	0.0	13.8		13.8	0.0	8.5		8.5	1.5	12.9		12.9	0.0	0.0	
AsS	0.0	8.5	0.0		0.0	8.5	0.0		0.0	0.4	0.0		0.0	12.0	0.0	
AvS	0.055	0.055	0.055		0.050	0.050	0.050		0.050	0.050	0.050		0.050	0.050	0.050	
Top	3-# 7	2-# 7	4-# 7		4-# 7	2-# 7	3-# 7		3-# 7	2-# 7	4-# 7		4-# 7	2-# 7	3-# 7	
	0-# 7	0-# 7	0-# 7		0-# 7	0-# 7	0-# 7		0-# 7	0-# 7	0-# 7		0-# 7	0-# 7	0-# 7	
	0-# 7	0-# 7	0-# 7		0-# 7	0-# 7	0-# 7		0-# 7	0-# 7	0-# 7		0-# 7	0-# 7	0-# 7	
Bot	2-# 7	4-# 7	2-# 7		2-# 7	3-# 7	2-# 7		2-# 7	3-# 7	2-# 7		2-# 7	4-# 7	2-# 7	
Stir Web	#3@20	#3@20	#3@20		#3@20	#3@20	#3@20		#3@20	#3@20	#3@20		#3@20	#3@20	#3@20	

INPUT DATA FOR BEAM LOADING						DATE: 01-31-2018			FILE: 1F.BLD	
NO.	TP	L	WD	WL	WB	PD1 a1, b1	PL1 a2, b2	PD2 a1, b1	PL2 a2, b2	
b01	33	3.20	0.56	0.40	1.50	1.60	1.60	0	0	
b101	2	33	5.60	0.56	0.40	0.40	2.50	0	0	
b201, b205	3	33	6.40	0.56	0.40	0.70	2.25	2.25	0	
b202, b206, b208	4	33	4.40	0.56	0.40	0.70	2.20	2.20	0	
b203	5	33	6.40	0.56	0.40	0.70	2.70	2.00	0	
b204	6	33	4.40	0.56	0.40	0.70	1.50	2.00	0	
Cb206, Cb208	7	52	2.20	0.56	0.40	0.70	2.00	1.00	1.1	
b301-2F	8	11	8.50	0.56	0.50	0.70	0	0	0	
b301-3F	9	3	8.50	1.22	0.40	0.70	1.90	0	0	
b302	10	11	8.60	0.56	0.50	0.70	0	0	0	
b401-2F	11	3	5.80	0.56	0.50	0.70	1.50	0	0	
b402-2F	12	33	4.20	0.56	0.50	0.70	1.50	2.10	0	
b403-2F	13	3	5.80	0.56	0.50	0.70	1.20	0	0	
b401-3F, b403	14	11	8.60	1.22	0.40	0.70	0	0	0	

\$ b402-3F
15 3 4.20 1.22 0.40 0.70 1.20 0 0 0
\$ b404-3F
16 3 6.00 1.22 0.40 0.70 2.20 0 0 0
\$ b405-3F
17 33 4.40 1.22 0.40 0.70 2.20 2.20 0 0
\$ b406-3F
18 33 6.40 1.22 0.40 0.70 2.20 2.20 0 0
\$ b207-2F
19 33 6.40 0.56 0.50 0.70 2.25 2.25 0 0

\$
\$ TWO CYCLE DATA DATE:01-31-2018 FILE: 1F.BM6
\$ NUMBER OF SMALL BEAM GROUP
15
\$ fc'(T/CM**2) fy(T/CM**2) fvy(T/CM**2) Ec(T/CM**2) Es(T/CM**2) d'(CM) FS(t1+t2)(CM)
\$ -----#3 >=#4 -----
0.280 4.20 2.8 4.2 251 2040 6 45

\$ NF FL. BAR NO. STIRRUP
1 , 2-4F, 6, 3, 4
b0
25*50
1
2 , 2-4F, 6, 3, 4
b101
30*50
2
3 , 2-4F, 7, 3, 4
b201 b202
35*60 35*60
3 4
4 , 2-4F, 7, 3, 4
b203 b204
35*60 35*60
5 6
5 , 2-4F, 7, 3, 4
b205 b206 Cb206
35*60 35*60 35*60
3 4 7
6 , 2F, 7, 3, 4
b207
35*60
19
7 , 2-3F, 7, 3, 4
b208 Cb208
35*60 35*60
4 7
8 , 2F, 7, 3, 4
b301 b301
40*70 40*70
8 8
9 , 3F, 7, 3, 4
b301 b301
40*70 40*70
9 9
10 , 2F, 7, 3, 4
b302
40*70
10
11 , 2F, 7, 3, 4
b401 b402
40*75 40*75
11 12
12 , 2F, 7, 3, 4
b403 b403
40*75 40*75
13 13
13 , 3F, 7, 3, 4
b401 b401
40*75 40*75
14 14
14 , 3F, 7, 3, 4
b402 b402
40*75 40*75
15 15
15 , 3F, 7, 3, 4
b403 b404 b405 b406
40*75 40*75 40*75 40*75
14 16 17 18

JOB NUMBER: 2f DATE: 10-02-2023
fc' = .28 T/CM^2 fy = 4.2 T/CM^2 fvy(#3) = 2.8 T/CM^2 fvy(>=#4) = 4.2 T/CM^2

FRAME:	1		
2-4F	b0	(25* 50)	L= 3.2
DBMD	0.0	3.5	0.0
DBML	0.0	1.1	0.0
DBVD	3.8		3.8
DBVL	1.0		1.0
AsT	0.0	0.0	0.0
AsB	0.0	4.2	0.0
Av/S	0.031	0.031	0.031
Top	3-# 6	3-# 6	3-# 6
	0-# 6	0-# 6	0-# 6
	0-# 6	0-# 6	0-# 6
Bot	3-# 6	3-# 6	3-# 6
Stir	#3@20	#3@20	#3@20

Web	-									
FRAME: 2-4F	b101 (30* 50)L= 5.6									
DBMD	0.0	7.6	0.0							
DBML	0.0	3.5	0.0							
DBVD	4.7		4.7							
DBVL	2.0		2.0							
AsT	0.0	0.0	0.0							
AsB	0.0	10.8	0.0							
Av/S	0.038	0.038	0.038							
Top	3-# 6	2-# 6	3-# 6							
	0-# 6	0-# 6	0-# 6							
	0-# 6	0-# 6	0-# 6							
Bot	2-# 6	4-# 6	2-# 6							
Stir	#3@20	#3@20	#3@20							
Web	-									
FRAME: 2-4F	b201 (35* 60)L= 6.4 b202 (35* 60)L= 4.4									
DBMD	0.0	9.5	10.4	10.4	1.8	0.0				
DBML	0.0	5.5	5.4	5.4	2.3	0.0				
DBVD	5.8		9.1	6.6		1.9				
DBVL	2.9		4.6	3.2		0.7				
AsT	0.0	0.0	12.4	12.4	0.0	0.0				
AsB	0.0	11.8	0.0	0.0	4.3	0.0				
Av/S	0.044	0.044	0.049	0.047	0.044	0.044				
Top	3-# 7	2-# 7	4-# 7	4-# 7	2-# 7	3-# 7				
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7				
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7				
Bot	2-# 7	4-# 7	2-# 7	2-# 7	3-# 7	2-# 7				
Stir	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20				
Web	-									
FRAME: 2-4F	b203 (35* 60)L= 6.4 b204 (35* 60)L= 4.4									
DBMD	0.0	9.6	10.4	10.4	1.6	0.0				
DBML	0.0	5.6	5.4	5.4	2.1	0.0				
DBVD	5.9		9.1	6.5		1.7				
DBVL	2.9		4.6	3.1		0.6				
AsT	0.0	0.0	12.3	12.3	0.0	0.0				
AsB	0.0	11.9	0.0	0.0	3.8	0.0				
Av/S	0.044	0.044	0.049	0.044	0.044	0.044				
Top	3-# 7	2-# 7	4-# 7	4-# 7	2-# 7	3-# 7				
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7				
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7				
Bot	2-# 7	4-# 7	2-# 7	2-# 7	3-# 7	2-# 7				
Stir	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20				
Web	-									
FRAME: 2-4F	b205 (35* 60)L= 6.4 b206 (35* 60)L= 4.4 Cb206 (35* 60)L= 2.2									
DBMD	0.0	9.2	9.8	9.8	-1.1	6.8	6.8	0.0	0.0	
DBML	0.0	5.3	5.7	5.7	2.4	2.7	2.7	0.0	0.0	
DBVD	5.9		9.0	4.9		3.6	4.2		0.0	
DBVL	2.8		4.6	2.6		1.3	1.5		0.0	
AsT	0.0	0.0	12.2	12.2	1.0	7.2	7.2	0.0	0.0	
AsB	0.0	11.3	0.0	0.0	1.6	0.0	0.0	0.0	0.0	
Av/S	0.044	0.044	0.049	0.044	0.044	0.044	0.044	0.044	0.044	
Top	3-# 7	2-# 7	4-# 7	4-# 7	2-# 7	3-# 7	2-# 7	2-# 7	2-# 7	
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	
Bot	2-# 7	4-# 7	2-# 7	2-# 7	3-# 7	2-# 7	2-# 7	2-# 7	2-# 7	
Stir	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@15	#3@15	#3@15	
Web	-									
FRAME: 2F	b207 (35* 60)L= 6.4									
DBMD	0.0	14.4	0.0							
DBML	0.0	9.6	0.0							
DBVD	7.5		7.5							
DBVL	4.7		4.7							
AsT	0.0	0.0	0.0							
AsB	0.0	19.7	0.0							
Av/S	0.047	0.044	0.047							
Top	3-# 7	2-# 7	3-# 7							
	0-# 7	0-# 7	0-# 7							
	0-# 7	0-# 7	0-# 7							
Bot	3-# 7	5-# 7	3-# 7							
Stir	#3@20	#3@20	#3@20							
Web	-									
FRAME: 2-3F	b208 (35* 60)L= 4.4 Cb208 (35* 60)L= 2.2									
DBMD	0.0	2.3	6.8	6.8	0.0	0.0				
DBML	0.0	2.8	2.7	2.7	0.0	0.0				
DBVD	2.7		5.8	4.2		0.0				
DBVL	1.3		2.6	1.5		0.0				
AsT	0.0	0.0	7.2	7.2	0.0	0.0				
AsB	0.0	5.3	0.0	0.0	0.0	0.0				
Av/S	0.044	0.044	0.044	0.044	0.044	0.044				
Top	3-# 7	2-# 7	3-# 7	2-# 7	2-# 7	2-# 7				

Bot	0-# 7 0-# 7 2-# 7	0-# 7 0-# 7 3-# 7	0-# 7 0-# 7 2-# 7	0-# 7 0-# 7 2-# 7	0-# 7 0-# 7 2-# 7	0-# 7 0-# 7 2-# 7
Stir Web	#3@20	#3@20	#3@20	#3@15	#3@15	#3@15
		-			-	
FRAME: 8						
2F	b301	(40* 70)	L= 8.5	b301	(40* 70)	L= 8.5
DBMD	0.0	9.7	17.7	17.7	9.7	0.0
DBML	0.0	7.1	10.2	10.2	7.1	0.0
DBVD	5.9		10.1	10.1		5.9
DBVL	3.3		5.7	5.7		3.3
AsT	0.0	0.0	18.6	18.6	0.0	0.0
AsB	0.0	11.0	0.0	0.0	11.0	0.0
Av/S	0.055	0.055	0.055	0.055	0.055	0.055
Top	3-# 7 0-# 7 0-# 7	2-# 7 0-# 7 0-# 7	5-# 7 0-# 7 0-# 7	5-# 7 0-# 7 0-# 7	2-# 7 0-# 7 0-# 7	3-# 7 0-# 7 0-# 7
Bot	2-# 7	5-# 7	2-# 7	2-# 7	5-# 7	2-# 7
Stir Web	#3@15	#3@20	#3@15	#3@15	#3@20	#3@15
		-			-	
FRAME: 9						
3F	b301	(40* 70)	L= 8.5	b301	(40* 70)	L= 8.5
DBMD	0.0	15.3	25.4	25.4	15.3	0.0
DBML	0.0	4.8	6.3	6.3	4.8	0.0
DBVD	7.6		13.6	13.6		7.6
DBVL	1.8		3.3	3.3		1.8
AsT	0.0	0.0	20.5	20.5	0.0	0.0
AsB	0.0	12.8	0.0	0.0	12.8	0.0
Av/S	0.055	0.055	0.055	0.055	0.055	0.055
Top	3-# 7 0-# 7 0-# 7	2-# 7 0-# 7 0-# 7	4-# 7 2-# 7 0-# 7	4-# 7 2-# 7 0-# 7	2-# 7 0-# 7 0-# 7	3-# 7 0-# 7 0-# 7
Bot	3-# 7	5-# 7	2-# 7	2-# 7	5-# 7	3-# 7
Stir Web	#3@15	#3@20	#3@15	#3@15	#3@20	#3@15
		-			-	
FRAME: 10						
2F	b302	(40* 70)	L= 8.6			
DBMD	0.0	17.6	0.0			
DBML	0.0	9.9	0.0			
DBVD	8.2		8.2			
DBVL	4.6		4.6			
AsT	0.0	0.0	0.0			
AsB	0.0	18.3	0.0			
Av/S	0.055	0.055	0.055			
Top	3-# 7 0-# 7 0-# 7	2-# 7 0-# 7 0-# 7	3-# 7 0-# 7 0-# 7			
Bot	3-# 7	5-# 7	3-# 7			
Stir Web	#3@15	#3@20	#3@15			
		-				
FRAME: 11						
2F	b401	(40* 75)	L= 5.8	b402	(40* 75)	L= 4.2
DBMD	0.0	3.8	5.5	5.5	2.7	0.0
DBML	0.0	2.1	2.8	2.8	2.3	0.0
DBVD	2.9		4.8	5.1		2.5
DBVL	1.1		2.1	2.8		1.5
AsT	0.0	0.0	6.4	6.4	0.0	0.0
AsB	0.0	4.5	0.0	0.0	4.0	0.0
Av/S	0.050	0.050	0.050	0.050	0.050	0.050
Top	3-# 7 0-# 7 0-# 7	2-# 7 0-# 7 0-# 7	3-# 7 0-# 7 0-# 7	3-# 7 0-# 7 0-# 7	2-# 7 0-# 7 0-# 7	3-# 7 0-# 7 0-# 7
Bot	2-# 7	3-# 7	2-# 7	2-# 7	3-# 7	2-# 7
Stir Web	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20
		-			-	
FRAME: 12						
2F	b403	(40* 75)	L= 5.8	b403	(40* 75)	L= 5.8
DBMD	0.0	3.3	5.6	5.6	3.3	0.0
DBML	0.0	1.8	2.3	2.3	1.8	0.0
DBVD	2.6		4.5	4.5		2.6
DBVL	1.0		1.8	1.8		1.0
AsT	0.0	0.0	6.1	6.1	0.0	0.0
AsB	0.0	4.0	0.0	0.0	4.0	0.0
Av/S	0.050	0.050	0.050	0.050	0.050	0.050
Top	3-# 7 0-# 7 0-# 7	2-# 7 0-# 7 0-# 7	3-# 7 0-# 7 0-# 7	3-# 7 0-# 7 0-# 7	2-# 7 0-# 7 0-# 7	3-# 7 0-# 7 0-# 7
Bot	2-# 7	3-# 7	2-# 7	2-# 7	3-# 7	2-# 7
Stir Web	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20
		-			-	
FRAME: 13						
3F	b401	(40* 75)	L= 8.6	b401	(40* 75)	L= 8.6
DBMD	0.0	17.3	32.2	32.2	17.3	0.0
DBML	0.0	5.8	8.4	8.4	5.8	0.0
DBVD	10.5		18.0	18.0		10.5
DBVL	2.7		4.7	4.7		2.7

AsT	0.0	0.0	24.8	24.8	0.0	0.0
AsB	0.0	13.7	0.0	0.0	13.7	0.0
Av/S	0.055	0.056	0.084	0.084	0.056	0.055
Top	3-# 7	2-# 7	5-# 7	5-# 7	2-# 7	3-# 7
	0-# 7	0-# 7	2-# 7	2-# 7	0-# 7	0-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7
Bot	3-# 7	5-# 7	2-# 7	2-# 7	5-# 7	3-# 7
Stir	#3@15	#3@20	#3@15	#3@15	#3@20	#3@15
Web	-	-	-	-	-	-

FRAME: 14						
3F	b402	(40* 75)	L= 4.2	b402	(40* 75)	L= 4.2
DBMD	0.0	2.6	4.3	4.3	2.6	0.0
DBML	0.0	0.7	0.9	0.9	0.7	0.0
DBVD	2.6		4.7	4.7		2.6
DBVL	0.5		0.9	0.9		0.5
AsT	0.0	0.0	3.9	3.9	0.0	0.0
AsB	0.0	2.5	0.0	0.0	2.5	0.0
Av/S	0.050	0.050	0.050	0.050	0.050	0.050
Top	3-# 7	2-# 7	3-# 7	3-# 7	2-# 7	3-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7
Bot	2-# 7	3-# 7	2-# 7	2-# 7	3-# 7	2-# 7
Stir	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20
Web	-	-	-	-	-	-

FRAME: 15												
3F	b403	(40* 75)	L= 8.6	b404	(40* 75)	L= 6.0	b405	(40* 75)	L= 4.4	b406	(40* 75)	L= 6.4
DBMD	0.0	18.7	24.2	24.2	1.9	3.6	3.6	0.6	19.0	19.0	17.1	0.0
DBML	0.0	5.2	6.4	6.4	2.0	2.6	2.6	1.9	5.6	5.6	5.2	0.0
DBVD	11.5		17.1	10.6		3.8	4.0		10.9	16.5		10.5
DBVL	3.0		4.4	2.3		1.0	1.3		2.6	4.6		2.8
AsT	0.0	0.0	18.2	18.2	0.0	4.9	4.9	0.0	14.5	14.5	0.0	0.0
AsB	0.0	14.0	0.0	0.0	3.2	0.0	0.0	2.1	0.0	0.0	13.1	0.0
Av/S	0.055	0.055	0.071	0.050	0.050	0.050	0.050	0.050	0.050	0.061	0.050	0.050
Top	3-# 7	2-# 7	5-# 7	5-# 7	2-# 7	3-# 7	3-# 7	2-# 7	4-# 7	4-# 7	2-# 7	3-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7
Bot	3-# 7	5-# 7	2-# 7	2-# 7	3-# 7	2-# 7	2-# 7	3-# 7	2-# 7	2-# 7	4-# 7	2-# 7
Stir	#3@15	#3@20	#3@15	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20
Web	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

R1~PF 小梁

INPUT DATA FOR BEAM LOADING												DATE:01-31-2018		FILE: 1F.BLD	
NO.	TP	L	WD	WL	WB	PD1 a1, b1	PL1 a2, b2	PD2 a1, b1	PL2 a2, 0						
b0															
1	33	3.20	0.66	0.30	1.50	1.60	1.60	0	0						
ba															
2	3	4.25	0.66	0.30	0.70	1.60	0	0	0						
b201, b203, b205															
3	33	4.40	0.66	0.30	0.70	2.20	2.20	0	0						
b202															
4	33	5.20	0.66	0.30	0.70	2.20	2.20	0	0						
Ch202, Ch206															
5	52	3.60	0.66	0.30	0.70	6.00	1.20	1.8	0						
b204															
6	33	3.40	0.66	0.30	0.70	1.70	1.70	0	0						
Ch204															
7	52	3.80	0.66	0.30	0.70	6.00	1.20	1.8	0						
b206															
8	33	2.80	0.66	0.30	0.70	0.90	1.40	0	0						
b207, b209															
9	33	4.40	0.66	0.30	0.70	2.20	2.20	0	0						
b208															
10	33	2.00	0.66	0.30	0.70	1.00	1.00	0	0						
Ch208															
11	52	2.40	0.66	0.30	0.70	6.00	1.20	1.2	0						
Ch209															
12	52	3.40	0.66	0.30	0.70	6.00	1.20	1.7	0						
b210															
13	33	6.40	0.66	0.30	0.70	2.20	2.20	0	0						
b401															
14	33	9.80	1.25	0.30	0.70	1.60	1.60	0	0						
TWO CYCLE DATA						DATE:01-31-2018			FILE: 1F.BM6						
NUMBER OF SMALL BEAM GROUP															
9															
fc' (T/CM**2)		fy(T/CM**2)		fvy(T/CM**2)		Ec(T/CM**2)		Es(T/CM**2)		d' (CM)		FS(t1+t2)(CM)			
				-#3		>=#4									
0.280		4.20		2.8		4.2		251		2040		6 45			
NF		FL		BAR NO.		STIRRUP									
1	,	RIF,	6,	3,	4										
b0															
25*50															
1															
2	,	RIF,	6,	3,	4										
ba		ba		ba		ba									
35*60		35*60		35*60		35*60									
2		2		2		2									
3	,	RIF,	7,	3,	4										
b201		b202		Ch202											
35*60		35*60		35*60											
3		4		5											
4	,	RIF,	7,	3,	4										

b203 b204 Cb204
 35*60 35*60 35*60
 3 6 7
 5 , R1F, 7, 3, 4
 b205 b206 Cb206
 35*60 35*60 35*60
 3 8 5
 6 , R1F, 7, 3, 4
 b207 b208 Cb208
 35*60 35*60 35*60
 9 10 11
 7 , R1F, 7, 3, 4
 b209 Cb209
 35*60 35*60
 9 12
 8 , PF, 7, 3, 4
 b210
 35*60
 13
 9 , R1F, 8, 3, 4
 b401
 40*75
 14

JOB NUMBER: r1f DATE: 10-25-2023
 fc' = .28 T/CM² fy = 4.2 T/CM² fvy(#3) = 2.8 T/CM² fvy(>#4) = 4.2 T/CM²

FRAME: 1				
R1F	b0	(25* 50)L= 3.2		
DBMD	0.0	3.7	0.0	
DBML	0.0	0.8	0.0	
DBVD	4.1		4.1	
DBVL	0.8		0.8	
AsT	0.0	0.0	0.0	
AsB	0.0	4.1	0.0	
Av/S	0.031	0.031	0.031	
Top	3-# 6	3-# 6	3-# 6	
	0-# 6	0-# 6	0-# 6	
	0-# 6	0-# 6	0-# 6	
Bot	3-# 6	3-# 6	3-# 6	
Stir	#3@20	#3@20	#3@20	
Web	-			

FRAME: 2												
R1F	ba	(35* 60)L= 4.3			ba	(35* 60)L= 4.3			ba	(35* 60)L= 4.3		
DBMD	0.0	2.0	2.9		2.9	1.2	2.3		2.3	1.2	2.9	
DBML	0.0	0.6	0.8		0.8	0.6	0.7		0.7	0.6	0.8	
DBVD	2.2		3.6		3.0		2.7		2.7		3.6	
DBVL	0.5		0.8		0.6		0.6		0.6		0.8	
AsT	0.0	0.0	3.6		3.6	0.0	2.9		2.9	0.0	3.6	
AsB	0.0	2.6	0.0		0.0	1.8	0.0		0.0	1.8	0.0	
Av/S	0.044	0.044	0.044		0.044	0.044	0.044		0.044	0.044	0.044	
Top	3-# 6	2-# 6	3-# 6		3-# 6	2-# 6	3-# 6		3-# 6	2-# 6	3-# 6	
	0-# 6	0-# 6	0-# 6		0-# 6	0-# 6	0-# 6		0-# 6	0-# 6	0-# 6	
	0-# 6	0-# 6	0-# 6		0-# 6	0-# 6	0-# 6		0-# 6	0-# 6	0-# 6	
Bot	2-# 6	3-# 6	2-# 6		2-# 6	3-# 6	2-# 6		2-# 6	3-# 6	2-# 6	
Stir	#3@20	#3@20	#3@20		#3@20	#3@20	#3@20		#3@20	#3@20	#3@20	
Web	-				-				-			

FRAME: 3												
R1F	b201	(35* 60)L= 4.4			b202	(35* 60)L= 5.2			Cb202	(35* 60)L= 3.6		
DBMD	0.0	3.3	0.6		0.6	-4.9	30.0		30.0	0.0	0.0	
DBML	0.0	1.6	2.6		2.6	2.6	6.1		6.1	0.0	0.0	
DBVD	4.6		4.9		0.5		11.8		10.7		0.0	
DBVL	0.9		2.0		1.3		2.7		2.2		0.0	
AsT	0.0	0.0	3.4		3.4	4.6	29.8		29.8	0.0	0.0	
AsB	0.0	4.9	0.0		0.0	0.0	0.0		0.0	0.0	0.0	
Av/S	0.044	0.044	0.044		0.044	0.044	0.053		0.047	0.044	0.044	
Top	3-# 7	2-# 7	3-# 7		3-# 7	3-# 7	5-# 7		5-# 7	5-# 7	5-# 7	
	0-# 7	0-# 7	0-# 7		0-# 7	0-# 7	3-# 7		3-# 7	3-# 7	3-# 7	
	0-# 7	0-# 7	0-# 7		0-# 7	0-# 7	0-# 7		0-# 7	0-# 7	0-# 7	
Bot	2-# 7	3-# 7	2-# 7		2-# 7	3-# 7	5-# 7		5-# 7	5-# 7	5-# 7	
Stir	#3@20	#3@20	#3@20		#3@20	#3@20	#3@20		#3@15	#3@15	#3@15	
Web	-				-				-			

FRAME: 4												
R1F	b203	(35* 60)L= 4.4			b204	(35* 60)L= 3.4			Cb204	(35* 60)L= 3.8		
DBMD	0.0	4.1	-1.0		-1.0	-11.9	32.4		32.4	0.0	0.0	
DBML	0.0	1.5	1.6		1.6	0.8	6.6		6.6	0.0	0.0	
DBVD	4.9		4.5		-6.7		12.9		11.0		0.0	
DBVL	1.1		1.8		-0.6		2.3		2.3		0.0	
AsT	0.0	0.0	0.9		0.9	8.5	32.7		32.7	0.0	0.0	
AsB	0.0	5.5	0.0		0.0	0.0	0.0		0.0	0.0	0.0	
Av/S	0.044	0.044	0.044		0.044	0.044	0.061		0.047	0.044	0.044	
Top	3-# 7	2-# 7	3-# 7		5-# 7	5-# 7	5-# 7		5-# 7	5-# 7	5-# 7	
	0-# 7	0-# 7	0-# 7		4-# 7	4-# 7	4-# 7		4-# 7	4-# 7	4-# 7	
	0-# 7	0-# 7	0-# 7		0-# 7	0-# 7	0-# 7		0-# 7	0-# 7	0-# 7	
Bot	2-# 7	3-# 7	2-# 7		3-# 7	3-# 7	3-# 7		5-# 7	5-# 7	5-# 7	
Stir	#3@20	#3@20	#3@20		#3@20	#3@20	#3@20		#3@15	#3@15	#3@15	
Web	-				-				-			

FRAME: 5
 R1F |b205 (35* 60)L= 4.4|b206 (35* 60)L= 2.8|Cb206 (35* 60)L= 3.6|

DBMD	0.0	4.1	-0.2	-0.2	-12.4	30.0	30.0	0.0	0.0
DBML	0.0	1.5	1.5	1.5	0.4	6.1	6.1	0.0	0.0
DBVD	4.8		4.7	-8.6		13.0	10.7		0.0
DBVL	1.1		1.8	-1.1		2.2	2.2		0.0
AsT	0.0	0.0	1.5	1.5	8.9	29.8	29.8	0.0	0.0
AsB	0.0	5.5	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Av/S	0.044	0.044	0.044	0.044	0.044	0.059	0.047	0.044	0.044
Top	3-# 7	2-# 7	3-# 7	5-# 7	5-# 7	5-# 7	5-# 7	5-# 7	5-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	3-# 7	3-# 7	3-# 7	3-# 7	3-# 7	3-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7
Bot	2-# 7	3-# 7	2-# 7	2-# 7	2-# 7	2-# 7	5-# 7	5-# 7	5-# 7
Stir	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@15	#3@15	#3@15
Web	-	-	-	-	-	-	-	-	-

FRAME: 6
RIF b207 (35* 60)L= 4.4|b208 (35* 60)L= 2.0|Cb208 (35* 60)L= 2.4|

DBMD	0.0	4.0	2.5	2.5	-8.5	17.6	17.6	0.0	0.0
DBML	0.0	1.4	1.5	1.5	0.2	3.4	3.4	0.0	0.0
DBVD	4.2		5.3	-6.2		8.9	8.6		0.0
DBVL	1.1		1.8	-0.6		1.2	1.6		0.0
AsT	0.0	0.0	4.0	4.0	6.3	16.1	16.1	0.0	0.0
AsB	0.0	5.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Av/S	0.044	0.044	0.044	0.044	0.044	0.047	0.047	0.044	0.044
Top	3-# 7	2-# 7	3-# 7	5-# 7	5-# 7	5-# 7	5-# 7	5-# 7	5-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7
Bot	2-# 7	3-# 7	2-# 7	2-# 7	2-# 7	2-# 7	3-# 7	3-# 7	3-# 7
Stir	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@15	#3@15	#3@15
Web	-	-	-	-	-	-	-	-	-

FRAME: 7
RIF b209 (35* 60)L= 4.4|Cb209 (35* 60)L= 3.4|

DBMD	0.0	-7.5	27.7	27.7	0.0	0.0			
DBML	0.0	2.1	5.6	5.6	0.0	0.0			
DBVD	-1.6		11.0	10.3		0.0			
DBVL	0.2		2.7	2.1		0.0			
AsT	0.0	6.3	27.0	27.0	0.0	0.0			
AsB	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0			
Av/S	0.044	0.044	0.047	0.047	0.044	0.044			
Top	3-# 7	2-# 7	5-# 7	5-# 7	5-# 7	5-# 7			
	0-# 7	0-# 7	2-# 7	2-# 7	2-# 7	2-# 7			
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7			
Bot	2-# 7	3-# 7	4-# 7	4-# 7	4-# 7	4-# 7			
Stir	#3@20	#3@20	#3@20	#3@15	#3@15	#3@15			
Web	-	-	-	-	-	-			

FRAME: 8
PF b210 (35* 60)L= 6.4|

DBMD	0.0	16.1	0.0			
DBML	0.0	5.7	0.0			
DBVD	8.3		8.3			
DBVL	2.8		2.8			
AsT	0.0	0.0	0.0			
AsB	0.0	17.2	0.0			
Av/S	0.047	0.044	0.047			
Top	3-# 7	2-# 7	3-# 7			
	0-# 7	0-# 7	0-# 7			
	0-# 7	0-# 7	0-# 7			
Bot	3-# 7	5-# 7	3-# 7			
Stir	#3@20	#3@20	#3@20			
Web	-	-	-			

FRAME: 9
RIF b401 (40* 75)L= 9.8|

DBMD	0.0	54.7	0.0			
DBML	0.0	11.1	0.0			
DBVD	19.8		19.8			
DBVL	3.9		3.9			
AsT	0.0	0.0	0.0			
AsB	0.0	42.4	0.0			
Av/S	0.091	0.061	0.091			
Top	5-# 8	3-# 8	5-# 8			
	0-# 8	0-# 8	0-# 8			
	0-# 8	4-# 8	0-# 8			
Bot	5-# 8	5-# 8	5-# 8			
Stir	#3@12	#3@20	#3@12			
Web	-	-	-			

+

B 棟

1F 小梁

\$ INPUT DATA FOR BEAM LOADING DATE:04-19-2010 FILE: 99021.BLD
 \$ NO. TP L WD WL WB PD1 PL1 PD2 PL2
 \$ a1, b1 a2, b2 a1, b1 a2, 0
 \$-----
 \$normal : 4.64, 1.42
 \$Fb0
 1 33 2.60 4.64 1.42 0.00 1.30 1.30 0 0
 \$Fb1, Fb3
 2 33 8.50 4.64 1.42 0.00 1.75 1.75 0 0
 \$Fb2
 3 33 5.00 4.64 1.42 0.00 1.40 2.50 0 0
 \$Fb4
 4 33 7.20 4.64 1.42 0.00 1.40 1.80 0 0

 \$ TWO CYCLE DATA DATE:04-19-2010 FILE: 99021.BM6
 \$ NUMBER OF SMALL BEAM GROUP
 5
 \$ fc'(T/CM**2) fy(T/CM**2) fvy(T/CM**2) Ec(T/CM**2) Es(T/CM**2) d'(CM) FS(t1+t2)(CM)
 \$ -----
 0.280 4.20 2.8 4.2 251 2040 7 40

 \$ NF FL. BAR NO. STIRRUP
 1, F, , 6, 4, 4
 Fb0
 30*135
 1

 2, F, , 7, 4, 4
 Fb1 Fb1
 40*210 40*210
 2 3

 3, F, , 7, 4, 4
 Fb2
 40*135
 3

 4, F, , 7, 4, 4
 Fb3 Fb3
 50*135 50*135
 2 2

 5, F, , 7, 4, 4
 Fb4
 40*135
 4

 JOB NUMBER: 1f DATE: 09-13-2023
 fc' = .28 T/CM`2 fy = 4.2 T/CM`2 fvy(#3) = 2.8 T/CM`2 fvy(>=#4) = 4.2 T/CM`2

FRAME: 1

F	Fb0	(30*135)	L= 2.6
DBMD	0.0	6.8	0.0
DBML	0.0	2.1	0.0
DBVD	7.8		7.8
DBVL	2.4		2.4
AsT	0.0	3.6	0.0
AsB	0.0	0.0	0.0
Av/S	0.025	0.025	0.025
Top	2-# 6	2-# 6	2-# 6
	0-# 6	0-# 6	0-# 6
	0-# 6	0-# 6	0-# 6
Bot	2-# 6	2-# 6	2-# 6
Stir	#4@20	#4@20	#4@20
Web	2x 3-# 4		

FRAME: 2

F	Fb1	(40*210)	L= 8.5	Fb1	(40*210)	L= 5.0
DBMD	0.0	90.8	100.2	100.2	6.4	0.0
DBML	0.0	29.3	30.7	30.7	10.7	0.0
DBVD	43.0		66.6	46.2		6.2
DBVL	13.2		20.4	14.2		1.9
AsT	0.0	27.1	0.0	0.0	4.7	0.0
AsB	0.0	0.0	27.1	27.1	0.0	0.0
Av/S	0.047	0.067	0.101	0.043	0.034	0.034
Top	4-# 7	5-# 7	2-# 7	2-# 7	3-# 7	2-# 7
	0-# 7	2-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7
	0-# 7	0-# 7	2-# 7	2-# 7	0-# 7	0-# 7
Bot	4-# 7	2-# 7	5-# 7	5-# 7	2-# 7	3-# 7
Stir	#4@20	#4@25	#4@20	#4@20	#4@25	#4@20
Web	2x 6-# 4			2x 6-# 4		

FRAME: 3

F	Fb2	(40*135)	L= 5.0
DBMD	0.0	42.3	0.0
DBML	0.0	13.0	0.0
DBVD	26.2		26.2
DBVL	8.0		8.0
AsT	0.0	17.3	0.0
AsB	0.0	0.0	0.0
Av/S	0.043	0.034	0.043
Top	3-# 7	5-# 7	3-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7
Bot	3-# 7	2-# 7	3-# 7
Stir	#4@20	#4@25	#4@20
Web	2x 3-# 4		

DBVD	4.5		4.5
DBVL	1.3		1.3
AsT	0.0	0.0	0.0
AsB	0.0	5.7	0.0
Av/S	0.058	0.039	0.058
Top	3-# 6	3-# 6	3-# 6
	0-# 6	0-# 6	0-# 6
	0-# 6	0-# 6	0-# 6
Bot	3-# 6	3-# 6	3-# 6
Stir	#3@20	#3@20	#3@20
Web		-	

FRAME: 2
2-4F |b101 (30* 50)L= 5.2|

DBMD	0.0	7.8	0.0
DBML	0.0	3.9	0.0
DBVD	5.1		5.1
DBVL	2.3		2.3
AsT	0.0	0.0	0.0
AsB	0.0	11.4	0.0
Av/S	0.058	0.039	0.058
Top	3-# 6	2-# 6	3-# 6
	0-# 6	0-# 6	0-# 6
	0-# 6	0-# 6	0-# 6
Bot	2-# 6	4-# 6	2-# 6
Stir	#3@20	#3@20	#3@20
Web		-	

FRAME: 3
2-4F |Cb201 (35* 60)L= 1.8|b201 (35* 60)L= 2.8|

DBMD	0.0	0.0	5.1	5.1	-0.9	0.0
DBML	0.0	0.0	2.1	2.1	0.7	0.0
DBVD	0.0		3.7	3.9		0.2
DBVL	0.0		1.3	1.5		0.0
AsT	0.0	0.0	6.3	6.3	0.8	0.0
AsB	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Av/S	0.044	0.044	0.044	0.044	0.044	0.044
Top	2-# 7	2-# 7	2-# 7	2-# 7	2-# 7	2-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7
Bot	2-# 7	2-# 7	2-# 7	2-# 7	2-# 7	2-# 7
Stir	#3@15	#3@15	#3@15	#3@20	#3@20	#3@20
Web		-			-	

FRAME: 4
2-4F |b301 (40* 70)L= 8.5|b301 (40* 70)L= 8.5|

DBMD	0.0	9.7	17.7	17.7	9.7	0.0
DBML	0.0	5.6	8.2	8.2	5.6	0.0
DBVD	5.9		10.1	10.1		5.9
DBVL	2.7		4.6	4.6		2.7
AsT	0.0	0.0	17.0	17.0	0.0	0.0
AsB	0.0	9.9	0.0	0.0	9.9	0.0
Av/S	0.055	0.055	0.055	0.055	0.055	0.055
Top	3-# 7	2-# 7	5-# 7	5-# 7	2-# 7	3-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7
Bot	2-# 7	5-# 7	2-# 7	2-# 7	5-# 7	2-# 7
Stir	#3@15	#3@20	#3@15	#3@15	#3@20	#3@15
Web		-			-	

FRAME: 5
2-4F |b302 (40* 70)L= 7.4|

DBMD	0.0	11.9	0.0
DBML	0.0	5.1	0.0
DBVD	6.4		6.4
DBVL	2.7		2.7
AsT	0.0	0.0	0.0
AsB	0.0	10.9	0.0
Av/S	0.055	0.055	0.055
Top	3-# 7	2-# 7	3-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7
Bot	2-# 7	4-# 7	2-# 7
Stir	#3@20	#3@20	#3@20
Web		-	

FRAME: 6
2-4F |b303 (40* 70)L= 7.2|

DBMD	0.0	15.6	0.0
DBML	0.0	7.9	0.0
DBVD	7.6		7.6
DBVL	3.7		3.7
AsT	0.0	0.0	0.0
AsB	0.0	15.5	0.0
Av/S	0.055	0.055	0.055
Top	3-# 7	2-# 7	3-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7
Bot	2-# 7	4-# 7	2-# 7
Stir	#3@20	#3@20	#3@20
Web		-	

FRAME: 7				
2-3F	b304	(40* 70)	L= 7.8	
DBMD	0.0	14.8	0.0	
DBML	0.0	4.1	0.0	
DBVD	7.2		7.2	
DBVL	1.8		1.8	
AsT	0.0	0.0	0.0	
AsB	0.0	11.9	0.0	
Av/S	0.055	0.055	0.055	
Top	3-# 7	2-# 7	3-# 7	
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	
Bot	2-# 7	4-# 7	2-# 7	
Stir	#3@20	#3@20	#3@20	
Web		-		

PF 小梁

\$									
\$ INPUT DATA FOR BEAM LOADING									
DATE:01-31-2018 FILE: 1F.BLD									
\$ NO. TP L WD WL WB PD1 PL1 PD2 PL2									
\$ a1, b1 a2, b2 a1, b1 a2, 0									
\$ b301									
1	11	8.50	0.66	0.30	0.70	0	0	0	0
\$ b302									
2	33	2.60	0.66	0.30	0.70	1.30	1.30	0	0
\$ b303, b305									
3	11	7.40	0.66	0.30	0.70	0	0	0	0
\$ b304									
4	33	7.40	1.46	0.30	0.70	1.40	1.10	0	0
\$ b306									
5	33	7.00	0.66	0.30	0.70	1.50	1.80	0	0
\$ b307, b308									
6	3	8.40	0.66	0.30	1.20	1.20	0	0	0
\$ BA									
7	3	2.00	0.66	0.30	1.20	1.00	1.00	0	0
\$									
\$ TWO CYCLE DATA									
DATE:01-31-2018 FILE: 1F.BM6									
\$ NUMBER OF SMALL BEAM GROUP									
6									
\$ fc' (T/CM**2) fy(T/CM**2) fvy(T/CM**2) Ec(T/CM**2) Es(T/CM**2) d' (CM) FS(t1+t2)(CM)									
\$ 0.280 4.20 2.8 4.2 251 2040 6 45									
\$ NF FL BAR NO. STIRRUP									
1	,	PF,	7,	3,	4				
		b301	b301						
		40*70	40*70						
		1	1						
2	,	PF,	7,	3,	4				
		b302	b303						
		40*70	40*70						
		2	3						
3	,	PF,	7,	3,	4				
		b304							
		40*70							
		4							
4	,	PF,	7,	3,	4				
		b305							
		40*70							
		3							
5	,	PF,	7,	3,	4				
		b306							
		40*70							
		5							
6	,	PF,	7,	3,	4				
		b307	b308						
		40*70	40*70						
		6	6						

JOB NUMBER: pf DATE: 09-20-2023
fc' = .28 T/CM^2 fy = 4.2 T/CM^2 fvy(#3) = 2.8 T/CM^2 fvy(>=#4) = 4.2 T/CM^2

FRAME: 1						
PF	b301	(40* 70)	L= 8.5	b301	(40* 70)	L= 8.5
DBMD	0.0	10.8	19.8	19.8	10.8	0.0
DBML	0.0	4.2	6.1	6.1	4.2	0.0
DBVD	6.6		11.3	11.3		6.6
DBVL	2.0		3.4	3.4		2.0
AsT	0.0	0.0	16.7	16.7	0.0	0.0
AsB	0.0	9.5	0.0	0.0	9.5	0.0
Av/S	0.055	0.055	0.055	0.055	0.055	0.055
Top	3-# 7	2-# 7	5-# 7	5-# 7	2-# 7	3-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7
Bot	2-# 7	5-# 7	2-# 7	2-# 7	5-# 7	2-# 7
Stir	#3@15	#3@20	#3@15	#3@15	#3@20	#3@15
Web		-			-	

FRAME: 2						
PF	b302	(40* 70)	L= 2.6	b303	(40* 70)	L= 7.4
DBMD	0.0	-2.0	10.5	10.5	7.9	0.0
DBML	0.0	0.4	3.1	3.1	2.3	0.0
DBVD	-2.0		6.1	8.5		5.7
DBVL	-0.7		1.7	2.5		1.6
AsT	0.0	1.5	8.5	8.5	0.0	0.0
AsB	0.0	0.0	0.0	0.0	8.5	0.0
Av/S	0.050	0.050	0.050	0.055	0.055	0.055
Top	3-# 7	3-# 7	3-# 7	3-# 7	2-# 7	3-# 7

Bot	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7
	3-# 7	3-# 7	3-# 7	2-# 7	4-# 7	2-# 7
Stir	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20	#3@20
Web	-			-		

FRAME: 3
PF b304 (40* 70)L= 7.4

DBMD	0.0	28.8	0.0
DBML	0.0	4.9	0.0
DBVD	13.8		13.8
DBVL	2.3		2.3
AsT	0.0	0.0	0.0
AsB	0.0	21.8	0.0
Av/S	0.055	0.055	0.055
Top	3-# 7	2-# 7	3-# 7
Bot	0-# 7	0-# 7	0-# 7
	0-# 7	2-# 7	0-# 7
	3-# 7	4-# 7	3-# 7
Stir	#3@20	#3@20	#3@20
Web	-		

FRAME: 4
PF b305 (40* 70)L= 7.4

DBMD	0.0	13.1	0.0
DBML	0.0	3.8	0.0
DBVD	7.1		7.1
DBVL	2.0		2.0
AsT	0.0	0.0	0.0
AsB	0.0	10.7	0.0
Av/S	0.055	0.055	0.055
Top	3-# 7	2-# 7	3-# 7
Bot	0-# 7	0-# 7	0-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7
	2-# 7	4-# 7	2-# 7
Stir	#3@20	#3@20	#3@20
Web	-		

FRAME: 5
PF b306 (40* 70)L= 7.0

DBMD	0.0	16.6	0.0
DBML	0.0	5.6	0.0
DBVD	8.3		8.3
DBVL	2.6		2.6
AsT	0.0	0.0	0.0
AsB	0.0	14.3	0.0
Av/S	0.055	0.055	0.055
Top	3-# 7	2-# 7	3-# 7
Bot	0-# 7	0-# 7	0-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7
	2-# 7	4-# 7	2-# 7
Stir	#3@20	#3@20	#3@20
Web	-		

FRAME: 6
PF b307 (40* 70)L= 8.4 b308 (40* 70)L= 8.4

DBMD	0.0	10.2	17.3	17.3	10.2	0.0
DBML	0.0	2.3	3.1	3.1	2.3	0.0
DBVD	5.8		9.9	9.9		5.8
DBVL	0.9		1.7	1.7		0.9
AsT	0.0	0.0	12.7	12.7	0.0	0.0
AsB	0.0	8.5	0.0	0.0	8.5	0.0
Av/S	0.055	0.055	0.055	0.055	0.055	0.055
Top	3-# 7	2-# 7	4-# 7	4-# 7	2-# 7	3-# 7
Bot	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7
	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7	0-# 7
	2-# 7	4-# 7	2-# 7	2-# 7	4-# 7	2-# 7
Stir	#3@15	#3@20	#3@15	#3@15	#3@20	#3@15
Web	-			-		

(基礎版、地上層樓版設計結果)

A 棟

鋼筋混凝土樓板設計(B1F-FS)

fc' = 280 kg/cm ²		fy = 2800 kg/cm ² (#3及以下)	
vc = 8.87 kg/cm ²		fy = 4200 kg/cm ² (#4及以上)	
ds' = 5.0 cm		fy = 5000 kg/cm ² (WIRE MESH)	
dl' = 7.0 cm		Bw = 50.0 cm	
B1F	W ₀ = 5.42 T/m ²	W ₁ = 1.78 T/m ²	W _u = 10.614 T/m ²
FS1	L _s = 4.40 m	L _t = 4.80 m	vu/φ = 4.09 kg/cm ²
	T = 40.0 cm	N = 0	
ST			
短向=	-Mu = 7.96 T-M	As = 6.11	5.14 cm ² #4@20 OK
	+Mu = 5.97 T-M	As = 4.57	3.84 cm ² #4@20 OK
長向=	-Mu = 6.78 T-M	As = 5.52	4.63 cm ² #4@20 OK
	+Mu = 5.09 T-M	As = 4.12	3.46 cm ² #4@20 OK
B1F	W ₀ = 5.42 T/m ²	W ₁ = 1.78 T/m ²	W _u = 10.614 T/m ²
FS2	L _s = 4.30 m	L _t = 6.20 m	vu/φ = 4.61 kg/cm ²
	T = 40.0 cm	N = 0	
ST			
短向=	-Mu = 10.88 T-M	As = 8.40	7.05 cm ² #4@15 OK
	+Mu = 8.16 T-M	As = 6.26	5.26 cm ² #4@15 OK
長向=	-Mu = 6.48 T-M	As = 5.27	4.42 cm ² #4@20 OK
	+Mu = 4.86 T-M	As = 3.93	3.31 cm ² #4@20 OK
B1F	W ₀ = 5.42 T/m ²	W ₁ = 1.78 T/m ²	W _u = 10.614 T/m ²
FS3	L _s = 4.30 m	L _t = 7.70 m	vu/φ = 4.99 kg/cm ²
	T = 40.0 cm	N = 0	
ST			
短向=	-Mu = 13.53 T-M	As = 10.51	8.83 cm ² #4@12 OK
	+Mu = 10.15 T-M	As = 7.83	6.57 cm ² #4@12 OK
長向=	-Mu = 6.48 T-M	As = 5.27	4.42 cm ² #4@20 OK
	+Mu = 4.86 T-M	As = 3.93	3.31 cm ² #4@20 OK
B1F	W ₀ = 5.42 T/m ²	W ₁ = 1.78 T/m ²	W _u = 10.614 T/m ²
FS4	L _s = 4.80 m	L _t = 6.20 m	vu/φ = 5.08 kg/cm ²
	T = 40.0 cm	N = 0	
ST			
短向=	-Mu = 12.22 T-M	As = 9.46	7.95 cm ² #4@12 OK
	+Mu = 9.16 T-M	As = 7.05	5.92 cm ² #4@12 OK
長向=	-Mu = 8.07 T-M	As = 6.58	5.53 cm ² #4@18 OK
	+Mu = 6.05 T-M	As = 4.92	4.13 cm ² #4@18 OK
B1F	W ₀ = 5.42 T/m ²	W ₁ = 1.78 T/m ²	W _u = 10.614 T/m ²
FS5	L _s = 6.40 m	L _t = 6.80 m	vu/φ = 6.53 kg/cm ²
	T = 40.0 cm	N = 0	
ST			
短向=	-Mu = 16.10 T-M	As = 12.56	10.55 cm ² #4@10 OK
	+Mu = 12.07 T-M	As = 9.34	7.85 cm ² #4@10 OK
長向=	-Mu = 14.35 T-M	As = 11.88	9.98 cm ² #4@10 OK
	+Mu = 10.76 T-M	As = 8.83	7.42 cm ² #4@10 OK

鋼筋混凝土樓板設計(BS)

fc' = 280 kg/cm ²		fy = 2800 kg/cm ² (#3及以下)	
vc = 8.87 kg/cm ²		fy = 4200 kg/cm ² (#4及以上)	
ds' = 3.0 cm		fy = 5000 kg/cm ² (WIRE MESH)	
dl' = 4.0 cm		Bw = 60.0 cm	
B1F	W ₀ = 0.58 T/m ²	W ₁ = 0.50 T/m ²	W _u = 1.662 T/m ²
BS1	L _s = 4.40 m	L _t = 4.80 m	vu/φ = 1.42 kg/cm ²
	T = 20.0 cm	N = 0	
ST			
短向=	-Mu = 1.25 T-M	As = 2.94	1.65 cm ² #3@20 OK
	+Mu = 0.94 T-M	As = 2.20	1.23 cm ² #3@20 OK
長向=	-Mu = 1.06 T-M	As = 2.66	1.49 cm ² #3@20 OK
	+Mu = 0.80 T-M	As = 1.99	1.11 cm ² #3@20 OK
B1F	W ₀ = 0.58 T/m ²	W ₁ = 0.50 T/m ²	W _u = 1.662 T/m ²
BS2	L _s = 4.30 m	L _t = 6.20 m	vu/φ = 1.61 kg/cm ²
	T = 20.0 cm	N = 0	
ST			
短向=	-Mu = 1.70 T-M	As = 4.03	2.26 cm ² #3@15 OK
	+Mu = 1.28 T-M	As = 3.01	1.69 cm ² #3@15 OK
長向=	-Mu = 1.01 T-M	As = 2.54	1.42 cm ² #3@20 OK
	+Mu = 0.76 T-M	As = 1.90	1.06 cm ² #3@20 OK
B1F	W ₀ = 0.58 T/m ²	W ₁ = 0.50 T/m ²	W _u = 1.662 T/m ²
BS3	L _s = 4.80 m	L _t = 6.20 m	vu/φ = 1.76 kg/cm ²
	T = 20.0 cm	N = 0	
ST			
短向=	-Mu = 1.91 T-M	As = 4.54	2.54 cm ² #3@12 OK
	+Mu = 1.43 T-M	As = 3.39	1.90 cm ² #3@12 OK
長向=	-Mu = 1.26 T-M	As = 3.17	1.78 cm ² #3@20 OK
	+Mu = 0.95 T-M	As = 2.37	1.33 cm ² #3@20 OK
B1F	W ₀ = 0.58 T/m ²	W ₁ = 0.50 T/m ²	W _u = 1.662 T/m ²
BS4	L _s = 6.40 m	L _t = 6.80 m	vu/φ = 2.21 kg/cm ²
	T = 20.0 cm	N = 0	
ST			
短向=	-Mu = 2.52 T-M	As = 4.01	3.36 cm ² #4@20 OK
	+Mu = 1.89 T-M	As = 2.99	2.51 cm ² #4@20 OK
長向=	-Mu = 2.25 T-M	As = 3.79	3.19 cm ² #4@20 OK
	+Mu = 1.68 T-M	As = 2.83	2.38 cm ² #4@20 OK
B1F	W ₀ = 0.58 T/m ²	W ₁ = 1.00 T/m ²	W _u = 2.512 T/m ²
BSd	L _s = 4.25 m	L _t = 6.20 m	vu/φ = 2.41 kg/cm ²
	T = 20.0 cm	N = 0	
ST			
短向=	-Mu = 2.54 T-M	As = 4.03	3.39 cm ² #4@10 OK
	+Mu = 1.90 T-M	As = 3.01	2.53 cm ² #4@10 OK
長向=	-Mu = 1.50 T-M	As = 2.51	2.11 cm ² #4@10 OK
	+Mu = 1.12 T-M	As = 1.88	1.58 cm ² #4@10 OK
B1F	W ₀ = 2.00 T/m ²	W ₁ = 0.50 T/m ²	W _u = 3.65 T/m ²
BSW	L _s = 4.25 m	L _t = 7.70 m	vu/φ = 3.79 kg/cm ²
	T = 20.0 cm	N = 0	
ST			
短向=	-Mu = 4.62 T-M	As = 7.49	6.29 cm ² #4@10 OK
	+Mu = 3.47 T-M	As = 5.56	4.67 cm ² #4@10 OK
長向=	-Mu = 2.18 T-M	As = 3.67	3.08 cm ² #4@10 OK
	+Mu = 1.63 T-M	As = 2.74	2.30 cm ² #4@10 OK

鋼筋混凝土樓板設計(1F)

$f_c' =$	280	kg/cm ²	$f_y =$	2800	kg/cm ² (#3及以下)
$v_c =$	8.87	kg/cm ²	$f_y =$	4200	kg/cm ² (#4及以上)
$d_s' =$	3.0	cm	$f_y =$	5000	kg/cm ² (WIRE MESH)
$d_t' =$	4.0	cm	$B_w =$	60.0	cm

1F	$W_D =$	0.58	T/m ²	$W_L =$	0.50	T/m ²	$W_u =$	1.662	T/m ²
S1	$L_s =$	4.40	m	$L_d =$	4.80	m	$vu/\varphi =$	1.42	kg/cm ²
	$T =$	20.0	cm	$N =$	0				
ST									
短向=	-Mu=	1.25	T-M	As=	2.94	1.65	cm ²	#3@20	OK
	+Mu=	0.94	T-M	As=	2.20	1.23	cm ²	#3@20	OK
長向=	-Mu=	1.06	T-M	As=	2.66	1.49	cm ²	#3@20	OK
	+Mu=	0.80	T-M	As=	1.99	1.11	cm ²	#3@20	OK

1F	$W_D =$	0.58	T/m ²	$W_L =$	0.50	T/m ²	$W_u =$	1.662	T/m ²
S2	$L_s =$	4.30	m	$L_d =$	6.20	m	$vu/\varphi =$	1.61	kg/cm ²
	$T =$	20.0	cm	$N =$	0				
ST									
短向=	-Mu=	1.70	T-M	As=	4.03	2.26	cm ²	#3@15	OK
	+Mu=	1.28	T-M	As=	3.01	1.69	cm ²	#3@15	OK
長向=	-Mu=	1.01	T-M	As=	2.54	1.42	cm ²	#3@20	OK
	+Mu=	0.76	T-M	As=	1.90	1.06	cm ²	#3@20	OK

1F	$W_D =$	0.58	T/m ²	$W_L =$	0.50	T/m ²	$W_u =$	1.662	T/m ²
S3	$L_s =$	5.00	m	$L_d =$	5.60	m	$vu/\varphi =$	1.70	kg/cm ²
	$T =$	20.0	cm	$N =$	0				
ST									
短向=	-Mu=	1.68	T-M	As=	3.99	2.23	cm ²	#3@15	OK
	+Mu=	1.26	T-M	As=	2.98	1.67	cm ²	#3@15	OK
長向=	-Mu=	1.37	T-M	As=	3.44	1.93	cm ²	#3@15	OK
	+Mu=	1.03	T-M	As=	2.57	1.44	cm ²	#3@15	OK

1F	$W_D =$	0.68	T/m ²	$W_L =$	1.00	T/m ²	$W_u =$	2.652	T/m ²
ES1	$L_s =$	4.30	m	$L_d =$	8.50	m	$vu/\varphi =$	2.14	kg/cm ²
	$T =$	25.0	cm	$N =$	0				
ST									
短向=	-Mu=	3.98	T-M	As=	4.88	4.10	cm ²	#4@20	OK
	+Mu=	2.99	T-M	As=	3.64	3.06	cm ²	#4@20	OK
長向=	-Mu=	1.62	T-M	As=	2.06	1.73	cm ²	#4@20	OK
	+Mu=	1.21	T-M	As=	1.54	1.29	cm ²	#4@20	OK

1F	$W_D =$	0.68	T/m ²	$W_L =$	1.00	T/m ²	$W_u =$	2.652	T/m ²
ES2	$L_s =$	6.60	m	$L_d =$	7.00	m	$vu/\varphi =$	2.77	kg/cm ²
	$T =$	25.0	cm	$N =$	0				
ST									
短向=	-Mu=	4.26	T-M	As=	5.24	4.40	cm ²	#4@18	OK
	+Mu=	3.20	T-M	As=	3.91	3.28	cm ²	#4@18	OK
長向=	-Mu=	3.81	T-M	As=	4.90	4.12	cm ²	#4@18	OK
	+Mu=	2.86	T-M	As=	3.66	3.07	cm ²	#4@18	OK

鋼筋混凝土樓板設計(2~4F)

$f_c' =$	280	kg/cm ²	$f_y =$	2800	kg/cm ² (#3及以下)
$v_c =$	8.87	kg/cm ²	$f_y =$	4200	kg/cm ² (#4及以上)
$d_s' =$	3.0	cm	$f_y =$	5000	kg/cm ² (WIRE MESH)
$d_t' =$	4.0	cm	$B_w =$	30.0	cm

2~4F	$W_D =$	0.56	T/m ²	$W_L =$	0.40	T/m ²	$W_u =$	1.464	T/m ²
S1	$L_s =$	3.60	m	$L_d =$	4.40	m	$vu/\varphi =$	1.69	kg/cm ²
	$T =$	15.0	cm	$N =$	1				
ST									
短向=	-Mu=	1.02	T-M	As=	3.42	1.92	cm ²	#3@20	OK
	+Mu=	0.76	T-M	As=	2.56	1.43	cm ²	#3@20	OK
長向=	-Mu=	0.78	T-M	As=	2.85	1.60	cm ²	#3@20	OK
	+Mu=	0.58	T-M	As=	2.13	1.19	cm ²	#3@20	OK

2~4F	$W_D =$	0.56	T/m ²	$W_L =$	0.40	T/m ²	$W_u =$	1.464	T/m ²
S2	$L_s =$	4.40	m	$L_d =$	4.60	m	$vu/\varphi =$	1.93	kg/cm ²
	$T =$	15.0	cm	$N =$	1				
ST									
短向=	-Mu=	1.26	T-M	As=	4.27	2.39	cm ²	#3@15	OK
	+Mu=	0.95	T-M	As=	3.18	1.78	cm ²	#3@15	OK
長向=	-Mu=	1.16	T-M	As=	4.29	2.40	cm ²	#3@15	OK
	+Mu=	0.87	T-M	As=	3.20	1.79	cm ²	#3@15	OK

2~4F	$W_D =$	0.56	T/m ²	$W_L =$	0.40	T/m ²	$W_u =$	1.464	T/m ²
S3	$L_s =$	4.20	m	$L_d =$	6.00	m	$vu/\varphi =$	2.18	kg/cm ²
	$T =$	15.0	cm	$N =$	1				
ST									
短向=	-Mu=	1.60	T-M	As=	5.44	3.05	cm ²	#3@12	OK
	+Mu=	1.20	T-M	As=	4.05	2.27	cm ²	#3@12	OK
長向=	-Mu=	1.06	T-M	As=	3.90	2.18	cm ²	#3@18	OK
	+Mu=	0.79	T-M	As=	2.91	1.63	cm ²	#3@18	OK

2~4F	$W_D =$	0.56	T/m ²	$W_L =$	0.40	T/m ²	$W_u =$	1.464	T/m ²
S4	$L_s =$	5.00	m	$L_d =$	5.40	m	$vu/\varphi =$	2.28	kg/cm ²
	$T =$	15.0	cm	$N =$	1				
ST									
短向=	-Mu=	1.70	T-M	As=	5.78	3.24	cm ²	#3@12	OK
	+Mu=	1.27	T-M	As=	4.31	2.41	cm ²	#3@12	OK
長向=	-Mu=	1.50	T-M	As=	5.58	3.12	cm ²	#3@12	OK
	+Mu=	1.13	T-M	As=	4.15	2.32	cm ²	#3@12	OK

2~4F	$W_D =$	0.56	T/m ²	$W_L =$	0.50	T/m ²	$W_u =$	1.634	T/m ²
S5	$L_s =$	4.40	m	$L_d =$	4.60	m	$vu/\varphi =$	2.15	kg/cm ²
	$T =$	15.0	cm	$N =$	1				
ST									
短向=	-Mu=	1.41	T-M	As=	4.77	2.67	cm ²	#3@12	OK
	+Mu=	1.06	T-M	As=	3.56	1.99	cm ²	#3@12	OK
長向=	-Mu=	1.30	T-M	As=	4.80	2.69	cm ²	#3@12	OK
	+Mu=	0.97	T-M	As=	3.58	2.00	cm ²	#3@12	OK

2~4F	$W_D =$	0.56	T/m ²	$W_L =$	0.40	T/m ²	$W_u =$	1.464	T/m ²
S5	$L_s =$	5.00	m	$L_d =$	5.40	m	$vu/\varphi =$	2.28	kg/cm ²
	$T =$	15.0	cm	$N =$	1				
ST									
短向=	-Mu=	1.70	T-M	As=	5.78	3.24	cm ²	#3@12	OK
	+Mu=	1.27	T-M	As=	4.31	2.41	cm ²	#3@12	OK
長向=	-Mu=	1.50	T-M	As=	5.58	3.12	cm ²	#3@12	OK
	+Mu=	1.13	T-M	As=	4.15	2.32	cm ²	#3@12	OK

鋼筋混凝土樓板設計(R1~PF)

2~4F S6	$W_D = 0.56$ $L_s = 4.20$ $T = 15.0$	T/m^2 m cm	$W_L = 0.50$ $L_d = 6.00$ $N = 1$	T/m^2 m cm	$W_u = 1.634$ $vu/\varphi = 2.43$	T/m^2 kg/cm^2	
短向=	-Mu= 1.79	T-M	As= 6.09	3.41	cm ²	#3@10 OK	
	+Mu= 1.34	T-M	As= 4.53	2.54	cm ²	#3@10 OK	
長向=	-Mu= 1.18	T-M	As= 4.36	2.44	cm ²	#3@15 OK	
	+Mu= 0.89	T-M	As= 3.25	1.82	cm ²	#3@15 OK	
3F S20	$W_D = 1.32$ $L_s = 4.40$ $T = 20.0$	T/m^2 m cm	$W_L = 0.30$ $L_d = 6.60$ $N = 1$	T/m^2 m cm	$W_u = 2.358$ $vu/\varphi = 2.60$	T/m^2 kg/cm^2	
短向=	-Mu= 2.93	T-M	As= 4.67	3.92	cm ²	#4@20 OK	
	+Mu= 2.19	T-M	As= 3.48	2.92	cm ²	#4@20 OK	
長向=	-Mu= 1.87	T-M	As= 3.15	2.65	cm ²	#4@20 OK	
	+Mu= 1.40	T-M	As= 2.35	1.98	cm ²	#4@20 OK	
2~3F S25	$W_D = 0.80$ $L_s = 3.80$ $T = 25.0$	T/m^2 m cm	$W_L = 0.40$ $L_d = 4.60$ $N = 1$	T/m^2 m cm	$W_u = 1.8$ $vu/\varphi = 1.12$	T/m^2 kg/cm^2	
短向=	-Mu= 1.38	T-M	As= 1.67	1.40	cm ²	#4@12 OK	
	+Mu= 1.03	T-M	As= 1.25	1.05	cm ²	#4@12 OK	
長向=	-Mu= 1.07	T-M	As= 1.35	1.13	cm ²	#4@12 OK	
	+Mu= 0.80	T-M	As= 1.01	0.85	cm ²	#4@12 OK	
2~4F CS1	$W_D = 0.56$ $L_s = 1.30$ $T = 15.0$	T/m^2 m cm	$W_L = 0.30$ $L_d = 6.00$ $PD = 0.5$	T/m^2 m T/m	$W_u = 1.294$ $vu/\varphi = 2.18$	T/m^2 kg/cm^2	
短向=	-Mu= 1.96	T-M	As= 6.71	3.76	cm ²	#3@10 OK	
	+Mu= 0.00	T-M	As= 0.00	0.00	cm ²	#3@15 OK	
長向=	-Mu= 0.00	T-M	As= 0.00	0.00	cm ²	#3@15 OK	
	+Mu= 0.00	T-M	As= 0.00	0.00	cm ²	#3@15 OK	
2~4F CS20	$W_D = 0.68$ $L_s = 2.00$ $T = 20.0$	T/m^2 m cm	$W_L = 0.30$ $L_d = 6.00$ $PD = 0.5$	T/m^2 m T/m	$W_u = 1.462$ $vu/\varphi = 2.34$	T/m^2 kg/cm^2	
短向=	-Mu= 4.28	T-M	As= 6.91	5.80	cm ²	#4@12 OK	
	+Mu= 0.00	T-M	As= 0.00	0.00	cm ²	#3@15 OK	
長向=	-Mu= 0.00	T-M	As= 0.00	0.00	cm ²	#3@15 OK	
	+Mu= 0.00	T-M	As= 0.00	0.00	cm ²	#3@15 OK	

	fc' = 280	kg/cm ²		fy = 2800	kg/cm ² □(#3及以下)
	vc = 8.87	kg/cm ²		fy = 4200	kg/cm ² □(#4及以上)
	ds' = 3.0	cm		fy = 5000	kg/cm ² □(WIRE MESH)
	dl' = 4.0	cm		Bw = 30.0	cm
R1~PF	W _D = 0.66	T/m ²	W _L = 0.30	T/m ²	W _U = 1.434 T/m ²
S1	L _s = 3.20	m	L _d = 10.00	m	vu/φ = 1.85 kg/cm ²
	T = 15.0	cm	N = 1		
					ST
短向 =	-Mu = 1.25	T-M	As = 4.21	2.36	cm ² #3@15 OK
	+Mu = 0.94	T-M	As = 3.14	1.76	cm ² #3@15 OK
長向 =	-Mu = 0.60	T-M	As = 2.20	1.23	cm ² #3@15 OK
	+Mu = 0.45	T-M	As = 1.64	0.92	cm ² #3@15 OK
R1~PF	W _D = 0.66	T/m ²	W _L = 0.30	T/m ²	W _U = 1.434 T/m ²
S2	L _s = 4.30	m	L _d = 6.40	m	vu/φ = 2.23 kg/cm ²
	T = 15.0	cm	N = 1		
					ST
短向 =	-Mu = 1.69	T-M	As = 5.75	3.22	cm ² #3@12 OK
	+Mu = 1.27	T-M	As = 4.28	2.40	cm ² #3@12 OK
長向 =	-Mu = 1.09	T-M	As = 4.01	2.24	cm ² #3@15 OK
	+Mu = 0.82	T-M	As = 2.99	1.67	cm ² #3@15 OK
R1~PF	W _D = 0.80	T/m ²	W _L = 1.00	T/m ²	W _U = 2.82 T/m ²
Sd	L _s = 3.40	m	L _d = 3.50	m	vu/φ = 1.86 kg/cm ²
	T = 20.0	cm	N = 1		
					ST
短向 =	-Mu = 1.42	T-M	As = 2.23	1.88	cm ² #4@10 OK
	+Mu = 1.06	T-M	As = 1.67	1.40	cm ² #4@10 OK
長向 =	-Mu = 1.34	T-M	As = 2.24	1.88	cm ² #4@10 OK
	+Mu = 1.00	T-M	As = 1.67	1.41	cm ² #4@10 OK
R1~PF	W _D = 0.66	T/m ²	W _L = 0.30	T/m ²	W _U = 1.434 T/m ²
CS1	L _s = 1.30	m	L _d = 5.00	m	vu/φ = 2.35 kg/cm ²
	T = 15.0	cm	PD = 0.5	T/m	
					ST
短向 =	-Mu = 2.08	T-M	As = 7.13	3.99	cm ² #3@10 OK
	+Mu = 0.00	T-M	As = 0.00	0.00	cm ² #3@15 OK
長向 =	-Mu = 0.00	T-M	As = 0.00	0.00	cm ² #3@15 OK
	+Mu = 0.00	T-M	As = 0.00	0.00	cm ² #3@15 OK
R1~PF	W _D = 0.90	T/m ²	W _L = 0.30	T/m ²	W _U = 1.77 T/m ²
CS25	L _s = 2.40	m	L _d = 5.00	m	vu/φ = 2.44 kg/cm ²
	T = 25.0	cm	PD = 0.5	T/m	
					ST
短向 =	-Mu = 6.74	T-M	As = 8.38	7.04	cm ² #4@10 OK
	+Mu = 0.00	T-M	As = 0.00	0.00	cm ² #4@15 OK
長向 =	-Mu = 0.00	T-M	As = 0.00	0.00	cm ² #4@15 OK
	+Mu = 0.00	T-M	As = 0.00	0.00	cm ² #4@15 OK

B棟

鋼筋混凝土樓板設計(1F-FS)

fc' = 280 kg/cm ²		fy = 2800 kg/cm ² □(#3及以下)	
vc = 8.87 kg/cm ²		fy = 4200 kg/cm ² □(#4及以上)	
ds' = 5.0 cm		fy = 5000 kg/cm ² □(WIRE MESH)	
dl' = 7.0 cm		Bw = 50.0 cm	
1F	W _p = 4.64 T/m ²	W _l = 1.42 T/m ²	W _u = 8.91 T/m ²
FS1	L _s = 4.80 m	L _l = 5.00 m	vu/φ = 3.74 kg/cm ²
	T = 40.0 cm	N = 0	
ST			
短向=	-Mu = 7.34 T-M	As = 5.63	4.73 cm ² #4@20 OK
	+Mu = 5.51 T-M	As = 4.20	3.53 cm ² #4@20 OK
長向=	-Mu = 6.77 T-M	As = 5.51	4.63 cm ² #4@20 OK
	+Mu = 5.08 T-M	As = 4.12	3.46 cm ² #4@20 OK
1F	W _p = 4.64 T/m ²	W _l = 1.42 T/m ²	W _u = 8.91 T/m ²
FS2	L _s = 3.70 m	L _l = 8.50 m	vu/φ = 3.54 kg/cm ²
	T = 40.0 cm	N = 0	
ST			
短向=	-Mu = 10.12 T-M	As = 7.80	6.56 cm ² #4@15 OK
	+Mu = 7.59 T-M	As = 5.82	4.89 cm ² #4@15 OK
長向=	-Mu = 4.03 T-M	As = 3.25	2.73 cm ² #4@20 OK
	+Mu = 3.02 T-M	As = 2.44	2.05 cm ² #4@20 OK
1F	W _p = 4.64 T/m ²	W _l = 1.42 T/m ²	W _u = 8.91 T/m ²
FS3	L _s = 5.00 m	L _l = 7.40 m	vu/φ = 4.80 kg/cm ²
	T = 40.0 cm	N = 0	
ST			
短向=	-Mu = 12.60 T-M	As = 9.77	8.20 cm ² #4@12 OK
	+Mu = 9.45 T-M	As = 7.28	6.11 cm ² #4@12 OK
長向=	-Mu = 7.35 T-M	As = 5.99	5.03 cm ² #4@20 OK
	+Mu = 5.51 T-M	As = 4.47	3.76 cm ² #4@20 OK

鋼筋混凝土樓板設計(BS)

fc' = 280 kg/cm ²		fy = 2800 kg/cm ² □(#3及以下)	
vc = 8.87 kg/cm ²		fy = 4200 kg/cm ² □(#4及以上)	
ds' = 3.0 cm		fy = 5000 kg/cm ² □(WIRE MESH)	
dl' = 4.0 cm		Bw = 60.0 cm	
1F	W _p = 0.58 T/m ²	W _l = 0.50 T/m ²	W _u = 1.662 T/m ²
BS1	L _s = 4.80 m	L _l = 5.00 m	vu/φ = 1.54 kg/cm ²
	T = 20.0 cm	N = 0	
ST			
短向=	-Mu = 1.37 T-M	As = 3.23	1.81 cm ² #3@20 OK
	+Mu = 1.03 T-M	As = 2.42	1.35 cm ² #3@20 OK
長向=	-Mu = 1.26 T-M	As = 3.17	1.78 cm ² #3@20 OK
	+Mu = 0.95 T-M	As = 2.37	1.33 cm ² #3@20 OK
1F	W _p = 0.58 T/m ²	W _l = 0.50 T/m ²	W _u = 1.662 T/m ²
BS2	L _s = 3.70 m	L _l = 8.50 m	vu/φ = 1.50 kg/cm ²
	T = 20.0 cm	N = 0	
ST			
短向=	-Mu = 1.89 T-M	As = 4.48	2.51 cm ² #3@15 OK
	+Mu = 1.42 T-M	As = 3.34	1.87 cm ² #3@15 OK
長向=	-Mu = 0.75 T-M	As = 1.87	1.05 cm ² #3@20 OK
	+Mu = 0.56 T-M	As = 1.40	0.79 cm ² #3@20 OK
1F	W _p = 0.58 T/m ²	W _l = 0.50 T/m ²	W _u = 1.662 T/m ²
BS3	L _s = 5.00 m	L _l = 7.40 m	vu/φ = 1.97 kg/cm ²
	T = 20.0 cm	N = 0	
ST			
短向=	-Mu = 2.35 T-M	As = 5.60	3.13 cm ² #3@12 OK
	+Mu = 1.76 T-M	As = 4.18	2.34 cm ² #3@12 OK
長向=	-Mu = 1.37 T-M	As = 3.44	1.93 cm ² #3@20 OK
	+Mu = 1.03 T-M	As = 2.57	1.44 cm ² #3@20 OK

鋼筋混凝土樓板設計(2~4F)

fc' = 280 kg/cm ²		fy = 2800 kg/cm ² □(#3及以下)	
vc = 8.87 kg/cm ²		fy = 4200 kg/cm ² □(#4及以上)	
ds' = 3.0 cm		fy = 5000 kg/cm ² □(WIRE MESH)	
dl' = 4.0 cm		Bw = 30.0 cm	
2~4F	W _p = 0.56 T/m ²	W _l = 0.40 T/m ²	W _u = 1.464 T/m ²
S1	L _s = 3.60 m	L _l = 4.40 m	vu/φ = 1.69 kg/cm ²
	T = 15.0 cm	N = 1	
ST			
短向=	-Mu = 1.02 T-M	As = 3.42	1.92 cm ² #3@20 OK
	+Mu = 0.76 T-M	As = 2.56	1.43 cm ² #3@20 OK
長向=	-Mu = 0.78 T-M	As = 2.85	1.60 cm ² #3@20 OK
	+Mu = 0.58 T-M	As = 2.13	1.19 cm ² #3@20 OK
2~4F	W _p = 0.56 T/m ²	W _l = 0.40 T/m ²	W _u = 1.464 T/m ²
S2	L _s = 3.20 m	L _l = 7.00 m	vu/φ = 1.80 kg/cm ²
	T = 15.0 cm	N = 1	
ST			
短向=	-Mu = 1.27 T-M	As = 4.30	2.41 cm ² #3@15 OK
	+Mu = 0.96 T-M	As = 3.21	1.80 cm ² #3@15 OK
長向=	-Mu = 0.61 T-M	As = 2.24	1.26 cm ² #3@20 OK
	+Mu = 0.46 T-M	As = 1.68	0.94 cm ² #3@20 OK
2~4F	W _p = 0.56 T/m ²	W _l = 0.40 T/m ²	W _u = 1.464 T/m ²
S3	L _s = 4.00 m	L _l = 5.00 m	vu/φ = 1.93 kg/cm ²
	T = 15.0 cm	N = 1	
ST			
短向=	-Mu = 1.29 T-M	As = 4.35	2.44 cm ² #3@15 OK
	+Mu = 0.97 T-M	As = 3.25	1.82 cm ² #3@15 OK
長向=	-Mu = 0.96 T-M	As = 3.53	1.98 cm ² #3@15 OK
	+Mu = 0.72 T-M	As = 2.64	1.48 cm ² #3@15 OK
2~4F	W _p = 0.56 T/m ²	W _l = 0.40 T/m ²	W _u = 1.464 T/m ²
S4	L _s = 3.40 m	L _l = 7.20 m	vu/φ = 1.92 kg/cm ²
	T = 15.0 cm	N = 1	
ST			
短向=	-Mu = 1.44 T-M	As = 4.87	2.73 cm ² #3@12 OK
	+Mu = 1.08 T-M	As = 3.63	2.03 cm ² #3@12 OK
長向=	-Mu = 0.69 T-M	As = 2.54	1.42 cm ² #3@20 OK
	+Mu = 0.52 T-M	As = 1.90	1.06 cm ² #3@20 OK
2~4F	W _p = 0.56 T/m ²	W _l = 0.30 T/m ²	W _u = 1.294 T/m ²
CS1	L _s = 1.30 m	L _l = 6.00 m	vu/φ = 2.18 kg/cm ²
	T = 15.0 cm	PD = 0.5 T/m	
ST			
短向=	-Mu = 1.96 T-M	As = 6.71	3.76 cm ² #3@10 OK
	+Mu = 0.00 T-M	As = 0.00	0.00 cm ² #3@15 OK
長向=	-Mu = 0.00 T-M	As = 0.00	0.00 cm ² #3@15 OK
	+Mu = 0.00 T-M	As = 0.00	0.00 cm ² #3@15 OK
2~4F	W _p = 0.68 T/m ²	W _l = 0.30 T/m ²	W _u = 1.462 T/m ²
CS20	L _s = 2.00 m	L _l = 6.00 m	vu/φ = 2.34 kg/cm ²
	T = 20.0 cm	PD = 0.5 T/m	
ST			
短向=	-Mu = 4.28 T-M	As = 6.91	5.80 cm ² #4@12 OK
	+Mu = 0.00 T-M	As = 0.00	0.00 cm ² #3@15 OK
長向=	-Mu = 0.00 T-M	As = 0.00	0.00 cm ² #3@15 OK
	+Mu = 0.00 T-M	As = 0.00	0.00 cm ² #3@15 OK

鋼筋混凝土樓板設計(PF)

		$f'_c = 280$ kg/cm ²		$f_y = 2800$ kg/cm ² (#3及以下)	
		$v_c = 8.87$ kg/cm ²		$f_y = 4200$ kg/cm ² (#4及以上)	
		$d_s' = 3.0$ cm		$f_y = 5000$ kg/cm ² (WIRE MESH)	
		$d_l' = 4.0$ cm		$B_w = 30.0$ cm	
PF	$W_b = 0.66$ T/m ²	$W_l = 0.30$ T/m ²	$W_u = 1.434$ T/m ²		
S1	$L_s = 3.60$ m	$L_d = 4.30$ m	$vu/\varphi = 1.63$ kg/cm ²		
	$T = 15.0$ cm	$N = 1$			
		ST			
短向=	-Mu= 0.97 T-M	As= 3.26 1.83 cm ²	#3@15 OK		
	+Mu= 0.73 T-M	As= 2.44 1.36 cm ²	#3@15 OK		
長向=	-Mu= 0.76 T-M	As= 2.79 1.56 cm ²	#3@15 OK		
	+Mu= 0.57 T-M	As= 2.08 1.17 cm ²	#3@15 OK		
PF	$W_b = 0.66$ T/m ²	$W_l = 0.30$ T/m ²	$W_u = 1.434$ T/m ²		
S2	$L_s = 3.60$ m	$L_d = 7.20$ m	$vu/\varphi = 2.00$ kg/cm ²		
	$T = 15.0$ cm	$N = 1$			
		ST			
短向=	-Mu= 1.58 T-M	As= 5.36 3.00 cm ²	#3@12 OK		
	+Mu= 1.18 T-M	As= 4.00 2.24 cm ²	#3@12 OK		
長向=	-Mu= 0.76 T-M	As= 2.79 1.56 cm ²	#3@15 OK		
	+Mu= 0.57 T-M	As= 2.08 1.17 cm ²	#3@15 OK		
PF	$W_b = 2.30$ T/m ²	$W_l = 0.30$ T/m ²	$W_u = 3.73$ T/m ²		
SW	$L_s = 3.20$ m	$L_d = 7.20$ m	$vu/\varphi = 3.12$ kg/cm ²		
	$T = 20.0$ cm	$N = 1$			
		ST			
短向=	-Mu= 3.25 T-M	As= 5.19 4.36 cm ²	#4@10 OK		
	+Mu= 2.43 T-M	As= 3.87 3.25 cm ²	#4@10 OK		
長向=	-Mu= 1.57 T-M	As= 2.63 2.21 cm ²	#4@10 OK		
	+Mu= 1.17 T-M	As= 1.96 1.65 cm ²	#4@10 OK		
PF	$W_b = 0.78$ T/m ²	$W_l = 0.30$ T/m ²	$W_u = 1.602$ T/m ²		
CS20	$L_s = 1.90$ m	$L_d = 5.00$ m	$vu/\varphi = 2.40$ kg/cm ²		
	$T = 20.0$ cm	$PD = 0.5$ T/m			
		ST			
短向=	-Mu= 4.18 T-M	As= 6.74 5.66 cm ²	#4@12 OK		
	+Mu= 0.00 T-M	As= 0.00 0.00 cm ²	#3@15 OK		
長向=	-Mu= 0.00 T-M	As= 0.00 0.00 cm ²	#3@15 OK		
	+Mu= 0.00 T-M	As= 0.00 0.00 cm ²	#3@15 OK		

空橋 A

3W 鋼承板(DECK)設計

(非複合斷面計算)		鋼承板厚: 0.76 0.92 1.2 1.5 1.6 1.8 2.0 2.3 mm			
Sr= 30.5 cm		hr= 7.6 cm	$\delta = L/180 \leq 1.91$ cm		
T= 18 cm		Te= 14.20 cm	TP= 11.78 cm		
Fy= 2.8 T/cm ²		Fb= 2.52 T/cm ²	dc= 3.8 cm		
施工荷重 $W_b = 0.34$ T/m ²		$W_l = 0.10$ T/m ²	$P_L = 0.23$ T/m		
RC SLAB: $f'_c = 0.28$ T/cm ²		$f_y = 4.2$ T/cm ² ($\leq \#5; \geq \#6$)			
$d' = 2.5$ cm		$f_y = 2.8$ T/cm ² (WIRE-MESH)			
-Mu= $W_u \times L^2 / 8$		+Mu= $W_u \times L^2 / 8$ (CONT.END=1)			
-Mu= $W_u \times L^2 / 10$		+Mu= $W_u \times L^2 / 10$ (CONT.END=2)			
DECK 1	$L = 3$ m	$\delta a = 1.67$ cm			
2 - S P A N		USE: 76(h)x0.92(t)x@305 mm			
-M= 0.47 T-M		+M= 0.36 T-M ($W_b + W_l$)			
$W = 10.43$ Kg/m ²		+M= 0.42 T-M ($W_b + P_L$)			
$I = 127.9$ cm ⁴		$\delta = 0.51$ cm < δa (OK)			
$Z = 30.8$ cm ³		$\phi_b = 1.54$ T/cm ² (OK)			SR= 0.61
DS1	$T = 18$ cm	$W_u = 1.44$ T/m ²			
$L = 3$ m		$V_c = 5.82$ T			
$W_b = 0.54$ T/m ²		$V_u = 2.15$ T < V_c (OK)			
$W_{L1} = 0.4$ T/m ²		$C.E = 1$			
-Mu= 1.62 T-M		-As= 4.31 cm ²			
+Mu= 1.62 T-M		+As= 2.80 cm ²			
TOP: 10 φ x 10 φ / 120 x 120 mm		(OK)			SR= 0.66
BOTT: 1 - # 4 @ 305 mm		(OK)			SR= 0.67

3.剪力牆設計結果

A 棟

DATE:112/09/21 FILE:ET.WMS
WALL....W25

VER:2008(0.5Po)

Pg:1

LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
R1F	23200	43.7[15]	617.3	123.5	0.050	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 12>:	80x80	64(1.00%)	32	16					
W < 4>:	520x20	#3 @20(0.071)			4200	-90	18[1]	-6176	
BJ< 21>:	80x80	64(1.00%)	33	17					
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
4F	23200	172.3[2]	617.3	123.5	0.058	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 12>:	80x80	64(1.00%)	37	18					
W < 4>:	520x20	#3 @20(0.071)			4200	-137	47[1]	-6176	
BJ< 21>:	80x80	64(1.00%)	32	16					
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
3F	23200	263.9[2]	617.3	123.5	0.112	#3 @12(0.119)	280	4200	*m=2
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 12>:	80x80	64(1.00%)	46	23					
W < 4>:	520x20	#3 @12(0.119)			4200	-239	135[1]	-6274	
BJ< 21>:	80x80	64(1.00%)	40	20					
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
2F	23200	399.0[37]	617.3	123.5	0.191	#4 @12(0.212)	280	4200	*m=2
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 12>:	80x80	64(1.00%)	61	30					
W < 4>:	520x20	#4 @12(0.212)			4200	-343	191[1]	-6465	
BJ< 21>:	80x80	64(1.00%)	50	25					

DATE:112/09/21 FILE:ET.WMS
WALL....W25

VER:2008(0.5Po)

Pg:2

LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
1F	23200	401.5[34]	617.3	123.5	0.192	#4 @12(0.212)	280	4200	*m=2
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 12>:	80x80	96(1.51%)	70	35					
W < 4>:	520x20	#4 @12(0.212)			4200	18	3587[12]	-6721	
BJ< 21>:	80x80	96(1.51%)	56	28					

DATE:112/09/21 FILE:ET.WMS
WALL....W25a

VER:2008(0.5Po)

Pg:3

LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
2F	26600	264.0[6]	707.7	141.5	0.081	#3 @15(0.095)	280	4200	*m=2
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 1>:	80x80	64(1.00%)	41	20					
W < 5>:	690x20	#3 @15(0.095)			4200	-142	112[1]	-7098	
BJ< 4>:	80x80	64(1.00%)	40	20					
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
1F	26600	263.6[7]	707.7	141.5	0.081	#3 @15(0.095)	280	4200	*m=2
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 1>:	80x80	64(1.00%)	46	23					
W < 5>:	690x20	#3 @15(0.095)			4200	-260	257[1]	-7098	
BJ< 4>:	80x80	64(1.00%)	43	22					

DATE:112/09/21 FILE:ET.WMS
WALL....W25b

VER:2008(0.5Po)

Pg:4

LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
2F	23600	161.8[6]	627.9	125.6	0.050	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 22>:	80x80	64(1.00%)	38	19					
W < 6>:	540x20	#3 @20(0.071)			4200	-173	161[1]	-6276	
BJ< 31>:	80x80	64(1.00%)	34	17					

DATE:112/09/21 FILE:ET.WMS
WALL....W25b

VER:2008(0.5Po)

Pg:5

LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
1F	23600	155.2[6]	627.9	125.6	0.050	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 22>:	80x80	64(1.00%)	44	22					
W < 6>:	540x20	#3 @20(0.071)			4200	-278	113[1]	-6276	
BJ< 31>:	80x80	64(1.00%)	35	18					

DATE:112/09/21 FILE:ET.WMS
WALL....W25c

VER:2008(0.5Po)

Pg:6

LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
R1F	23200	85.8[36]	617.3	123.5	0.050	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 7>:	80x80	64(1.00%)	34	17					
W < 8>:	520x20	#3 @20(0.071)			4200	-126	21[1]	-6176	
BJ< 16>:	80x80	64(1.00%)	33	17					
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
4F	23200	225.3[35]	617.3	123.5	0.089	#3 @15(0.095)	280	4200	*m=2
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 7>:	80x80	64(1.00%)	40	20					
W < 8>:	520x20	#3 @15(0.095)			4200	-176	58[1]	-6225	
BJ< 16>:	80x80	64(1.00%)	36	18					
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
3F	23200	285.6[36]	617.3	123.5	0.124	#3 @10(0.143)	280	4200	*m=2
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 7>:	80x80	64(1.00%)	52	26					
W < 8>:	520x20	#3 @10(0.143)			4200	-313	181[1]	-6323	
BJ< 16>:	80x80	64(1.00%)	44	22					

DATE:112/09/21 FILE:ET.WMS

VER:2008(0.5Po)

LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
2F	23200	176.1[9]	617.3	123.5	0.061	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 7>:	80x80	64(1.00%)	57	28					
W < 8>:	520x20	#3 @20(0.071)			4200	-438	186[1]	-6176	
BJ< 16>:	80x80	64(1.00%)	32	16					

LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
1F	23200	218.6[7]	617.3	123.5	0.085	#3 @15(0.095)	280	4200	*m=2
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 7>:	80x80	64(1.00%)	59	29					
W < 8>:	520x20	#3 @15(0.095)			4200	-570	247[1]	-6225	
BJ< 16>:	80x80	64(1.00%)	44	22					

DATE:112/09/21

FILE:ET.WMS

VER:2008(0.5Po)

WALL... W25d

Pg:8

LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
R1F	23200	73.8[37]	617.3	123.5	0.050	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 9>:	80x80	64(1.00%)	33	17					
W < 9>:	520x20	#3 @20(0.071)			4200	-91	17[1]	-6176	
BJ< 18>:	80x80	64(1.00%)	32	16					

LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
4F	23200	193.4[6]	617.3	123.5	0.071	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 9>:	80x80	64(1.00%)	38	19					
W < 9>:	520x20	#3 @20(0.071)			4200	-198	19[1]	-6176	
BJ< 18>:	80x80	64(1.00%)	35	18					

DATE:112/09/21

FILE:ET.WMS

VER:2008(0.5Po)

WALL... W25d

Pg:9

LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
3F	23200	242.7[7]	617.3	123.5	0.099	#3 @12(0.119)	280	4200	*m=2
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 9>:	80x80	64(1.00%)	52	26					
W < 9>:	520x20	#3 @12(0.119)			4200	-372	130[1]	-6274	
BJ< 18>:	80x80	64(1.00%)	42	21					

LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
2F	23200	262.9[3]	617.3	123.5	0.111	#3 @12(0.119)	280	4200	*m=2
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 9>:	80x80	64(1.00%)	61	31					
W < 9>:	520x20	#3 @12(0.119)			4200	-551	167[1]	-6274	
BJ< 18>:	80x80	64(1.00%)	45	22					

LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
1F	23200	273.4[3]	617.3	123.5	0.117	#3 @12(0.119)	280	4200	*m=2
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 9>:	80x80	64(1.00%)	70	35					
W < 9>:	520x20	#3 @12(0.119)			4200	-729	233[1]	-6274	
BJ< 18>:	80x80	64(1.00%)	48	24					

DATE:112/09/21

FILE:ET.WMS

VER:2008(0.5Po)

WALL... W25e

Pg:10

LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
R1F	23200	43.8[3]	617.3	123.5	0.050	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 10>:	80x80	64(1.00%)	32	16					
W < 10>:	520x20	#3 @20(0.071)			4200	-90	19[1]	-6176	
BJ< 19>:	80x80	64(1.00%)	33	17					

LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
4F	23200	187.7[2]	617.3	123.5	0.067	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 10>:	80x80	64(1.00%)	38	19					
W < 10>:	520x20	#3 @20(0.071)			4200	-200	44[1]	-6176	
BJ< 19>:	80x80	64(1.00%)	35	18					

LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
3F	23200	249.6[3]	617.3	123.5	0.103	#3 @12(0.119)	280	4200	*m=2
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 10>:	80x80	64(1.00%)	52	26					
W < 10>:	520x20	#3 @12(0.119)			4200	-377	142[1]	-6274	
BJ< 19>:	80x80	64(1.00%)	43	21					

LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
2F	23200	315.5[3]	617.3	123.5	0.142	#3 @10(0.143)	280	4200	*m=2
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 10>:	80x80	64(1.00%)	63	32					
W < 10>:	520x20	#3 @10(0.143)			4200	-557	185[1]	-6323	
BJ< 19>:	80x80	64(1.00%)	48	24					

LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
1F	23200	313.9[3]	617.3	123.5	0.141	#3 @10(0.143)	280	4200	*m=2
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 10>:	80x80	72(1.12%)	73	36					
W < 10>:	520x20	#3 @10(0.143)			4200	-61	2791[12]	-6383	
BJ< 19>:	80x80	72(1.12%)	52	26					

LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
4F	24220	62.7[44]	644.4	128.9	0.143	#4 @15(0.169)	280	4200	*m=1
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
B1< 27>:	80x80	64(1.00%)	37	19					
W < 11>:	200x57	#4 @15(0.169)			4200	-241	256[1]	-6406	
BJ< 34>:	80x80	64(1.00%)	37	19					

LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
3F	24220	149.4[6]	644.4	128.9	0.143	#4 @15(0.169)	280	4200	*m=1

DATE:112/09/21

FILE:ET.WMS

VER:2008(0.5Po)

WALL... W80

Pg:12

ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po
BI< 27>:	80x80	64(1.00%)	41	20				
W < 11>:	200x57	#4 @15(0.169)			4200	-350	101[1]	-6406
BJ< 34>:	80x80	64(1.00%)	42	21				
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys
2F	24220	209.2[2]	644.4	128.9	0.143	#4 @15(0.169)	280	4200
*v=2								*m=1
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po
BI< 27>:	80x80	64(1.00%)	46	23				
W < 11>:	200x57	#4 @15(0.169)			4200	-481	11[1]	-6406
BJ< 34>:	80x80	64(1.00%)	46	23				
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys
1F	24220	209.2[2]	644.4	128.9	0.164	#4 @15(0.169)	280	4200
*v=2								*m=2
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po
BI< 27>:	80x80	96(1.49%)	44	22				
W < 11>:	200x57	#4 @15(0.169)			4200	-10	-1412[13]	-6655
BJ< 34>:	80x80	96(1.49%)	64	32				
DATE:112/09/21 FILE:ET.WMS					VER:2008(0.5Po)			
WALL... W80a					Pg:13			
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys
4F	18560	54.1[2]	493.8	98.8	0.120	#3 @10(0.143)	280	4200
*v=2								*m=1
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po
BI< 28>:	80x80	64(1.00%)	31	16				
W < 12>:	120x48	#3 @10(0.143)			4200	-181	97[1]	-4992
BJ< 38>:	80x80	64(1.00%)	32	16				
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys
3F	18560	99.3[2]	493.8	98.8	0.120	#3 @10(0.143)	280	4200
*v=2								*m=1
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po
BI< 28>:	80x80	64(1.00%)	35	18				
W < 12>:	120x48	#3 @10(0.143)			4200	-295	12[1]	-4992
BJ< 38>:	80x80	64(1.00%)	36	18				
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys
2F	18560	156.7[2]	493.8	98.8	0.121	#3 @10(0.143)	280	4200
*v=2								*m=1
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po
BI< 28>:	80x80	64(1.00%)	40	20				
W < 12>:	120x48	#3 @10(0.143)			4200	-429	-16[1]	-4992
BJ< 38>:	80x80	64(1.00%)	41	20				
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys
1F	18560	180.6[2]	493.8	98.8	0.155	#4 @15(0.169)	280	4200
*v=2								*m=2
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po
BI< 28>:	80x80	78(1.22%)	37	19				
W < 12>:	120x48	#4 @15(0.169)			4200	17	-833[13]	-5117
BJ< 38>:	80x80	78(1.22%)	56	28				
[1]	=D:\111\111142-1\DATA\A\ETX							
[2]	=D:\111\111142-1\DATA\A\ETY							

B棟

DATE:112/10/02 FILE:ET.WMS					VER:2008(0.5Po)			
WALL... W20					Pg:1			
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys
4F	25200	109.4[7]	670.5	134.1	0.050	#3 @20(0.071)	280	4200
*v=2								*m=1
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po
BI< 10>:	80x80	64(1.00%)	34	17				
W < 1>:	620x20	#3 @20(0.071)			4200	-107	19[1]	-6680
BJ< 19>:	80x80	64(1.00%)	35	18				
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys
3F	25200	176.9[7]	670.5	134.1	0.050	#3 @20(0.071)	280	4200
*v=2								*m=1
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po
BI< 10>:	80x80	64(1.00%)	41	20				
W < 1>:	620x20	#3 @20(0.071)			4200	-232	-7[1]	-6680
BJ< 19>:	80x80	64(1.00%)	37	19				
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys
2F	25200	239.6[7]	670.5	134.1	0.080	#3 @15(0.095)	280	4200
*v=2								*m=2
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po
BI< 10>:	80x80	64(1.00%)	42	21				
W < 1>:	620x20	#3 @15(0.095)			4200	-355	7[1]	-6738
BJ< 19>:	80x80	64(1.00%)	50	25				
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys
1F	25200	243.8[7]	670.5	134.1	0.082	#3 @15(0.095)	280	4200
*v=2								*m=2
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po
BI< 10>:	80x80	64(1.00%)	44	22				
W < 1>:	620x20	#3 @15(0.095)			4200	-479	-10[1]	-6738
BJ< 19>:	80x80	64(1.00%)	56	28				
DATE:112/10/02 FILE:ET.WMS					VER:2008(0.5Po)			
WALL... W20a					Pg:2			
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys
4F	25200	100.7[7]	670.5	134.1	0.050	#3 @20(0.071)	280	4200
*v=2								*m=1
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po
BI< 12>:	80x80	64(1.00%)	36	18				
W < 2>:	620x20	#3 @20(0.071)			4200	-165	-26[1]	-6680
BJ< 21>:	80x80	64(1.00%)	38	19				
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys
3F	25200	171.8[6]	670.5	134.1	0.050	#3 @20(0.071)	280	4200
*v=2								*m=1
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po
BI< 12>:	80x80	64(1.00%)	41	20				
W < 2>:	620x20	#3 @20(0.071)			4200	-341	-82[1]	-6680
BJ< 21>:	80x80	64(1.00%)	45	22				
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys
2F	25200	219.0[7]	670.5	134.1	0.069	#3 @20(0.071)	280	4200
*v=2								*m=1
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po
BI< 12>:	80x80	64(1.00%)	51	26				
W < 2>:	620x20	#3 @20(0.071)			4200	-511	-91[1]	-6680
BJ< 21>:	80x80	64(1.00%)	45	23				
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys
								*v=2

IF	25200	224.2[15]	670.5	134.1	0.072	#3 @18(0.079)	280	4200	*m=2	
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po		
B1< 12>:	80x80	64(1.00%)	51	25						
W < 2>:	620x20	#3 @18(0.079)			4200	-684	-150[1]	-6699		
BJ< 21>:	80x80	64(1.00%)	59	29						
DATE:112/10/02 FILE:ET.WMS					VER:2008(0.5Po)					Pg:3
WALL.... W20b										
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2	
4F	25200	83.6[35]	670.5	134.1	0.050	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1	
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po		
B1< 13>:	80x80	64(1.00%)	39	19						
W < 3>:	620x20	#3 @20(0.071)			4200	-193	-170[1]	-6680		
BJ< 22>:	80x80	64(1.00%)	37	19						
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2	
3F	25200	145.1[35]	670.5	134.1	0.050	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1	
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po		
B1< 13>:	80x80	64(1.00%)	45	23						
W < 3>:	620x20	#3 @20(0.071)			4200	-359	-114[1]	-6680		
BJ< 22>:	80x80	64(1.00%)	42	21						
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2	
2F	25200	191.2[36]	670.5	134.1	0.055	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1	
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po		
B1< 13>:	80x80	64(1.00%)	51	26						
W < 3>:	620x20	#3 @20(0.071)			4200	-520	-73[1]	-6680		
BJ< 22>:	80x80	64(1.00%)	46	23						
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2	
1F	25200	197.7[36]	670.5	134.1	0.058	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1	
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po		
B1< 13>:	80x80	64(1.00%)	58	29						
W < 3>:	620x20	#3 @20(0.071)			4200	-685	-73[1]	-6680		
BJ< 22>:	80x80	64(1.00%)	50	25						
DATE:112/10/02 FILE:ET.WMS					VER:2008(0.5Po)					Pg:4
WALL.... W20c										
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2	
4F	25182	73.7[37]	670.0	134.0	0.050	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1	
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po		
B1< 15>:	80x80	64(1.00%)	37	18						
W < 4>:	619x20	#3 @20(0.071)			4200	-184	-44[1]	-6675		
BJ< 24>:	80x80	64(1.00%)	38	19						
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2	
3F	25182	138.0[34]	670.0	134.0	0.050	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1	
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po		
B1< 15>:	80x80	64(1.00%)	41	21						
W < 4>:	619x20	#3 @20(0.071)			4200	-360	-19[1]	-6675		
BJ< 24>:	80x80	64(1.00%)	45	23						
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2	
2F	25182	190.0[37]	670.0	134.0	0.055	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1	
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po		
B1< 15>:	80x80	64(1.00%)	44	22						
W < 4>:	619x20	#3 @20(0.071)			4200	-532	10[1]	-6675		
BJ< 24>:	80x80	64(1.00%)	53	27						
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2	
1F	25182	200.0[37]	670.0	134.0	0.060	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1	
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po		
B1< 15>:	80x80	64(1.00%)	48	24						
W < 4>:	619x20	#3 @20(0.071)			4200	-711	-11[1]	-6675		
BJ< 24>:	80x80	64(1.00%)	61	31						
DATE:112/10/02 FILE:ET.WMS					VER:2008(0.5Po)					Pg:5
WALL.... W20d										
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2	
4F	25200	94.8[3]	670.5	134.1	0.050	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1	
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po		
B1< 16>:	80x80	64(1.00%)	37	19						
W < 5>:	620x20	#3 @20(0.071)			4200	-164	67[1]	-6680		
BJ< 25>:	80x80	64(1.00%)	36	18						
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2	
3F	25200	153.9[2]	670.5	134.1	0.050	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1	
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po		
B1< 16>:	80x80	64(1.00%)	44	22						
W < 5>:	620x20	#3 @20(0.071)			4200	-343	50[1]	-6680		
BJ< 25>:	80x80	64(1.00%)	41	21						
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2	
2F	25200	211.4[3]	670.5	134.1	0.065	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1	
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po		
B1< 16>:	80x80	64(1.00%)	45	23						
W < 5>:	620x20	#3 @20(0.071)			4200	-518	65[1]	-6680		
BJ< 25>:	80x80	64(1.00%)	51	26						
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2	
1F	25200	215.6[3]	670.5	134.1	0.067	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1	
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po		
B1< 16>:	80x80	64(1.00%)	50	25						
W < 5>:	620x20	#3 @20(0.071)			4200	-694	46[1]	-6680		
BJ< 25>:	80x80	64(1.00%)	58	29						
DATE:112/10/02 FILE:ET.WMS					VER:2008(0.5Po)					Pg:6
WALL.... W20e										
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2	
4F	25200	93.9[3]	670.5	134.1	0.050	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1	
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po		
B1< 18>:	80x80	64(1.00%)	36	18						
W < 6>:	620x20	#3 @20(0.071)			4200	-111	7[1]	-6680		
BJ< 27>:	80x80	64(1.00%)	34	17						
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2	

3F	25200	171.3[2]	670.5	134.1	0.050	#3 @20(0.071)	280	4200	*m=1
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
BI< 18>:	80x80	64(1.00%)	37	19					
W< 6>:	620x20	#3 @20(0.071)			4200	-240	5[1]	-6680	
BJ< 27>:	80x80	64(1.00%)	42	21					
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
2F	25200	227.9[3]	670.5	134.1	0.074	#3 @18(0.079)	280	4200	*m=2
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
BI< 18>:	80x80	64(1.00%)	42	21					
W< 6>:	620x20	#3 @18(0.079)			4200	-366	32[1]	-6699	
BJ< 27>:	80x80	64(1.00%)	47	24					
LEVEL	AV(cm2)	Vu[LC]	Vmax	Vcu	Av/S	PROVIDE(Av/S)	fc	fys	*v=2
1F	25200	241.7[2]	670.5	134.1	0.081	#3 @15(0.095)	280	4200	*m=2
ELEM.	Lwxtw(cm)	As(As/S)	Cuz	Lbz	fys	Pu	Mu[LC]	Po	
BI< 18>:	80x80	64(1.00%)	46	23					
W< 6>:	620x20	#3 @15(0.095)			4200	-492	17[1]	-6738	
BJ< 27>:	80x80	64(1.00%)	54	27					
[1]	=D:\111\1111142-1\DAT\B\ETX								
[2]	=D:\111\1111142-1\DAT\B\ETY								

(空橋 A 鋼構設計結果)

鋼柱(PMM)交互應力比

LEVEL	COLUMN	1	2	3	4	5	6	7	8
3F		0.096	0.101	0.081	0.080	0.081	0.080	0.065	0.065
2F		0.213	0.215	0.157	0.157	0.156	0.155	0.156	0.154
1F									

鋼柱剪力應力比

LEVEL	COL.	1	COL.	2	COL.	3	COL.	4	COL.	5
	Maj.	Min.	Maj.	Min.	Maj.	Min.	Maj.	Min.	Maj.	Min.
3F	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01
2F	0.02	0.01	0.02	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01
1F										

LEVEL	COL.	6	COL.	7	COL.	8	COL.	9	COL.	10
	Maj.	Min.	Maj.	Min.	Maj.	Min.	Maj.	Min.	Maj.	Min.
3F	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01				
2F	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01				
1F										

鋼梁彎矩應力比

LEVEL	BEAM	1	2	3	4	5	6	7	8
3F		0.740	0.581	0.532	0.526	0.609	0.554	0.566	0.607
2F		0.766	0.598	0.554	0.549	0.597	0.572	0.578	0.594
1F									

LEVEL	BEAM	9	10	11	12	13	14	15	16
3F		0.552	0.564	0.253	0.194	0.930	0.930	0.263	0.263
2F		0.570	0.576	0.253	0.194	0.930	0.930	0.263	0.263
1F									

鋼梁彈性剪力應力比

LEVEL	BEAM	1	2	3	4	5	6	7	8
3F									
2F		0.315	0.266	0.252	0.236	0.213	0.209	0.211	0.212
1F									

LEVEL	BEAM	9	10	11	12	13	14	15	16
3F									
2F		0.208	0.210	0.114	0.088	0.246	0.246	0.133	0.133
1F									

接合螺栓設計

鋼梁尺寸 剪力接合版 螺栓數量
 400. 200. 8. 13. PL-16. x170. x 230. 2x 3= 6-M22 HSB.

最大需求剪力 $V_u=14.3$ tf

採 JIS S10T M22 磨阻型高拉力螺栓

單根剪力強度 $R_{str} = \phi 1.13 \mu \times T_b \times N_b \times N_s = 1.0 \times 1.13 \times 0.5 \times 19.9 \times 1 \times 1 = 11.24$ t

承壓剪力強度 $R_c = 0.75 \times 4.0 \times A_b = 0.75 \times 4.0 \times 2.2 \times 2.2 \times \pi / 4 = 11.4$ t

設計剪力 V_u 時所需螺栓數為 $N_1 = 14.3 / 11.24 = 2$

配置 6 支 M22 磨阻型高拉力螺栓可滿足應力需求。

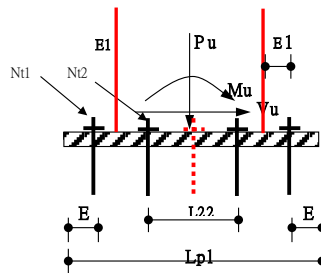
基礎螺栓設計

基礎錨定(A307)螺栓設計

構架編號: F1
柱編號: SC1
節點編號: 3

一.設計資料:

1.抗拉螺栓數量 N_{t1} =	5 支
2.全部螺栓數量 N_v =	12 支
3.柱基板寬度 L_{p1} =	70 cm
4.螺栓邊距 E =	10.5 cm
5.螺栓標稱段面積 A_b =	8.04 cm ²
(螺栓直徑 D =	32 mm)
6.第二排螺栓 N_{t2} =	2 支
7.第二排螺栓 L_2 =	30 cm
8.基板寬度 B =	70 cm
9.基板厚度 T =	3 cm
10.鋼柱與螺栓距離 E_1 =	5 cm
11.基板材料 F_y =	2.4 t/cm ²



二.載重資料:

1.設計軸力 P_u =	74.87 t	-:for ten +:for comp
2.設計彎矩 M_u =	41.25 t-m	
3.設計剪力 V_u =	11.8 t	

三.螺栓應力檢核:

1.剪應力檢核

(1)容許剪應力 F_v

$$F_v = 0.7 \text{ t/cm}^2$$

(2)設計剪應力 f_v

$$f_v = V_u / (N_v * A_b) = 0.12 \text{ t/cm}^2 \quad (\text{OK})$$

2.拉應力檢核

(1)容許拉應力 F_t

$$F_t = 1.82 - 1.80 f_v = 1.40 \text{ t/cm}^2$$

(2)設計拉應力 f_t

$$R_1 = 24.5 \text{ cm}$$

$$R_2 = 15 \text{ cm}$$

$$S_t = 2 * (N_{t1} * A_b * R_1^2 + N_{t2} * A_b * R_2^2) / R_1 = 2266 \text{ cm}^3$$

$$f_t = M_u / (S_t - P_u / N_t * A_b) = 1.04 \text{ t/cm}^2 \quad (\text{OK})$$

四.基鉸應力檢核:

1.剪應力檢核

(1)容許剪應力 F_v

$$F_v = 0.96 \text{ t/cm}^2$$

$$f_v = (N_t * A_b * f_t) / (B * T) = 0.20 \text{ t/cm}^2 \quad (\text{OK})$$

(2)容許彎應力 F_b

$$F_b = 1.44 \text{ t/cm}^2$$

$$f_b = (N_t * A_b * f_t) / (B * T^2 / 9) = 2.00 \text{ t/cm}^2 \quad (\text{NG需要加勁})$$

2.加勁肢檢核

$$t_1 = 3 \text{ cm}$$

$$t_2 = 2 \text{ cm}$$

$$N = 6 \text{ 片}$$

$$B = 70 \text{ cm}$$

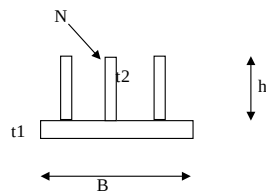
$$h = 12 \text{ cm}$$

$$A_1 = 210 \text{ cm}^2$$

$$A_2 = 24 \text{ cm}^2$$

$$I_1 = 157.50 \text{ cm}^4$$

$$I_2 = 1728.00 \text{ cm}^4$$



$$x\text{-bar} = 2.27 \text{ cm}$$

$$I = 2055.06 \text{ cm}^4$$

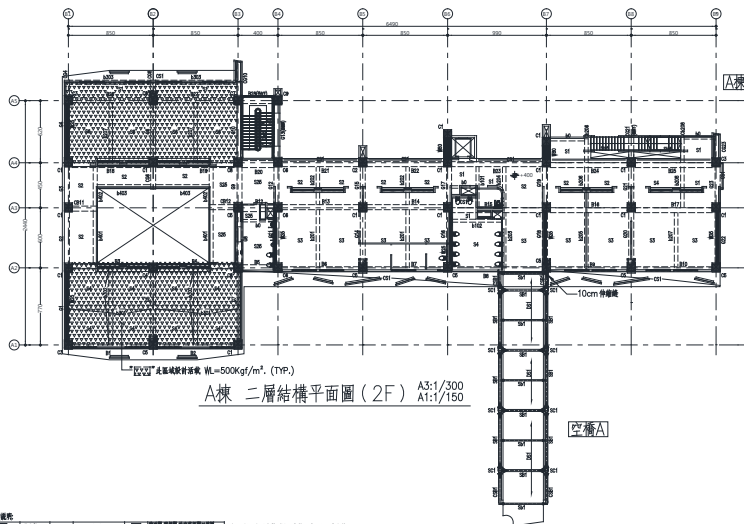
$$S_t = 161.42 \text{ cm}^3$$

$$S_b = 905.62 \text{ cm}^3$$

$$M = 210.057 \text{ t-cm}$$

$$M/S_t = 1.301 \text{ t/cm}^2 < 0.6 F_y \quad \text{OK!}$$

$$M/S_b = 0.232 \text{ t/cm}^2 < 0.6 F_y \quad \text{OK!}$$



A棟 二層結構平面圖 (2F) A3:1/300
A1:1/150

圖例	說明	圖例	說明
RC柱	預製RC柱	RC梁	預製RC梁
RC牆	預製RC牆	RC板	預製RC板
樓梯	樓梯	電梯	電梯
門	門	窗	窗
...	...	...	...

1. 本圖之尺寸均以圖面所註之尺寸為準，如有不明之處，請向設計單位洽詢。
2. 本圖之尺寸均以圖面所註之尺寸為準，如有不明之處，請向設計單位洽詢。
3. 本圖之尺寸均以圖面所註之尺寸為準，如有不明之處，請向設計單位洽詢。

組別	尺寸	單位
柱	80x80	mm
梁	50x75	mm
板	70x60	mm
...	...	...

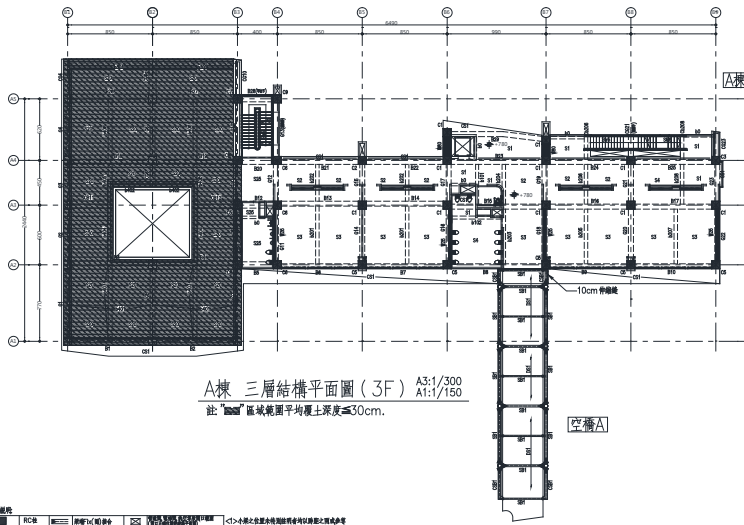
組別	尺寸	單位
柱	25x50	mm
梁	30x50	mm
板	30x50	mm
...	...	...

組別	尺寸	單位
柱	15	mm
梁	20	mm
板	20	mm
...	...	...

組別	尺寸	單位
柱	150	mm
梁	150	mm
板	150	mm
...	...	...

註：結構平面圖之柱位置僅供施工單位作參考，實際柱位置均應配合建築圖面繪註，若結構與建築圖不一致，應提出由設計單位確認。

圖名				比例	圖號
圖中文字及圖面說明文字				一般技術事項工程	
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					
圖面					



A棟 三層結構平面圖 (3F) A3:1/300
A1:1/150

註：10cm 區域範圍平均厚度±30cm。

圖例	說明	圖例	說明
RC柱	預製RC柱	RC梁	預製RC梁
RC牆	預製RC牆	RC板	預製RC板
樓梯	樓梯	電梯	電梯
門	門	窗	窗
...	...	...	...

1. 本圖之尺寸均以圖面所註之尺寸為準，如有不明之處，請向設計單位洽詢。
2. 本圖之尺寸均以圖面所註之尺寸為準，如有不明之處，請向設計單位洽詢。
3. 本圖之尺寸均以圖面所註之尺寸為準，如有不明之處，請向設計單位洽詢。

組別	尺寸	單位
柱	80x80	mm
梁	50x75	mm
板	70x60	mm
...	...	...

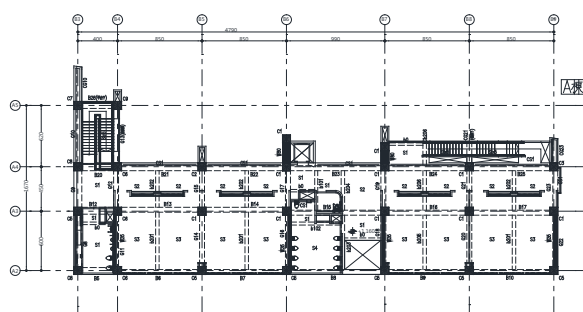
組別	尺寸	單位
柱	25x50	mm
梁	30x50	mm
板	30x50	mm
...	...	...

組別	尺寸	單位
柱	15	mm
梁	20	mm
板	20	mm
...	...	...

組別	尺寸	單位
柱	150	mm
梁	150	mm
板	150	mm
...	...	...

註：結構平面圖之柱位置僅供施工單位作參考，實際柱位置均應配合建築圖面繪註，若結構與建築圖不一致，應提出由設計單位確認。

圖名				比例	圖號
臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
1. 圖名 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
2. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
3. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
4. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
5. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
6. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
7. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
8. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
9. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
10. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
11. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
12. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
13. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
14. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
15. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
16. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
17. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
18. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
19. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
20. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
21. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
22. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
23. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
24. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
25. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
26. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
27. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
28. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
29. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
30. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
31. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
32. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
33. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
34. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
35. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
36. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
37. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
38. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
39. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
40. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
41. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
42. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
43. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
44. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
45. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
46. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
47. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
48. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
49. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
50. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
51. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
52. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
53. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
54. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
55. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
56. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
57. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
58. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
59. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
60. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
61. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
62. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
63. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
64. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
65. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
66. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
67. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
68. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
69. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
70. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
71. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
72. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
73. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
74. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
75. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
76. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
77. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
78. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
79. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
80. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
81. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
82. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
83. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
84. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
85. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
86. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
87. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
88. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
89. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
90. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
91. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
92. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
93. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
94. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
95. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
96. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
97. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
98. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
99. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
100. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
101. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
102. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
103. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
104. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
105. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
106. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
107. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
108. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
109. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
110. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
111. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
112. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
113. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
114. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
115. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
116. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
117. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
118. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
119. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
120. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
121. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
122. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
123. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
124. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
125. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
126. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
127. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
128. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
129. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
130. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
131. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
132. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
133. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
134. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
135. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
136. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
137. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
138. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
139. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
140. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
141. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
142. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
143. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
144. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
145. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
146. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
147. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
148. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
149. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
150. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
151. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
152. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
153. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
154. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
155. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
156. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
157. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
158. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
159. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
160. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
161. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
162. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
163. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
164. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
165. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
166. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
167. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
168. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
169. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
170. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
171. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
172. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
173. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
174. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
175. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
176. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
177. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
178. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
179. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
180. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
181. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
182. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
183. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
184. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
185. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
186. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
187. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
188. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
189. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
190. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
191. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
192. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
193. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
194. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
195. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
196. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
197. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
198. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
199. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
200. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
201. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
202. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
203. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
204. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
205. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
206. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
207. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
208. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
209. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
210. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
211. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
212. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
213. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
214. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
215. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
216. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
217. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
218. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
219. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
220. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
221. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
222. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
223. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
224. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
225. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
226. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
227. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
228. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
229. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
230. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
231. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
232. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
233. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
234. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
235. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
236. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
237. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
238. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
239. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
240. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
241. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
242. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
243. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
244. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
245. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
246. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
247. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
248. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
249. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
250. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
251. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
252. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
253. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
254. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
255. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
256. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
257. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
258. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
259. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
260. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
261. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
262. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
263. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
264. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
265. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
266. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
267. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
268. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
269. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
270. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
271. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
272. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
273. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
274. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
275. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
276. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
277. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
278. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
279. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
280. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
281. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
282. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
283. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
284. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
285. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
286. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
287. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
288. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
289. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
290. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
291. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
292. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
293. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
294. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
295. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
296. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
297. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
298. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
299. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
300. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
301. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
302. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
303. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
304. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
305. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
306. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
307. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
308. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
309. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
310. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
311. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
312. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
313. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
314. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
315. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
316. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
317. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
318. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
319. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
320. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
321. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
322. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
323. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
324. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
325. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
326. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					
327. 委託辦理單位 臺南市立光區海國國民小學 第一棟教室新建工程					

[illegible]

大渠尺寸表	單位:公分
編號	尺寸
B*,G*,CG*	50x75
B5,B12,B20,B28	70x60

注：未特別註明編號機件，悉歸B*, G*, CG*

編 號	尺 寸
b0	25x50
b101,b102	30x50
b201~b206,Cb206	35x60

總版尺寸表 單位:公分

圖 號	尺 寸
S ⁹ CS1	16

註：未特別註明編號條件，為時S*。

接續尺寸表	單位:公分
編 號	尺 寸
Str5	20

注:結構平面圖梁柱位置僅供施工單位
作放樣參考,實際梁柱位置均需配合
建築圖面檢討。若結構與建築圖不一
致,需提出由設計單位確認。

[illegible]

工程名称	
------	--

姜榮靜建築師事務所

臺中市西屯區臺灣大道二段902號
TEL: 04-23153015

EMAIL: leding@ms3.hinet.net

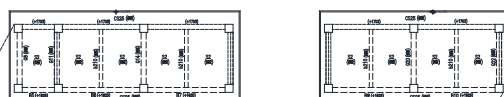
A. 被四層綠地平面覆蓋

校定	比例	A1:1/1
設計	日期	

檢圖	核對
----	----

S1-05

業務號	
-----	--



圖例說明									
	RC板		梁		柱		牆		基礎
	RC梁		梁(帶 ϕ)		梁(帶 ϕ)		柱(帶 ϕ)		牆(帶 ϕ)
	SRC板		梁(帶 ϕ)		柱(帶 ϕ)		牆(帶 ϕ)		基礎(帶 ϕ)
	H		梁(帶 ϕ)		柱(帶 ϕ)		牆(帶 ϕ)		基礎(帶 ϕ)
	RC板		梁		柱		牆		基礎
	SRC板		梁		柱		牆		基礎
	STEEL梁		梁		柱		牆		基礎
	STEEL柱		梁		柱		牆		基礎
	STEEL牆		梁		柱		牆		基礎
	STEEL基礎		梁		柱		牆		基礎

大體尺寸表	單位:公
編號	尺寸
B*,G*,CG*	50x75
B2Ba,G15a,CG15a,CG17	70x75

注：未特別註明編號條件，係指B*、G*、CG*

小 號 尺 寸 表	單 位: 公 寸
編 號	尺 寸
b0	25x50
b201~b210,Cb202,Cb204, Cb206,Cb208,Cb209,ba	35x60
b401	40x75

總經銷處	廣信公
------	-----

編號	尺寸
S ^a .CS1	15
S ^a .S ₁ W	20

CS25	25
------	----

注：未特別註明編號條件，悉詳S*。

註 結構平面圖梁柱位置僅供施工單位
作放樣參考,實際梁柱位置均需配合
建築圖面檢討。若結構與建築圖不一
致,需提出出設計單位確認。

[illegible]

工程名称	
------	--

姜榮靜建築師事務所

臺中市西屯區臺灣大道二段902號
TEL: 04-23153015
FAX: 04-23153018

EMAIL: lxcljng@ms3.hinet.net

圖名
▲雄鳥穿一層～基質層性澤平

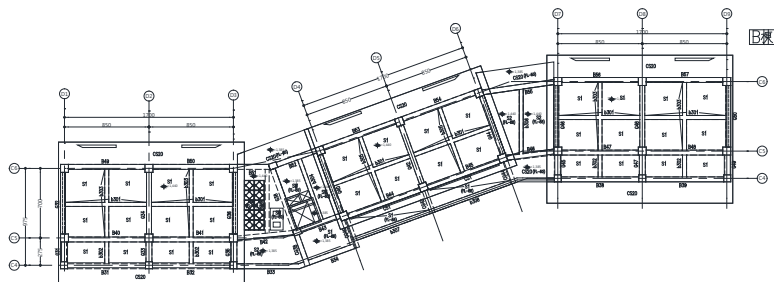
7. 評語人 潘 嘉明/潘嘉明

校定	比例 A1:1
设计	日期

繪圖	統計
----	----

S1-06

2018	2019
2020	2021



大渠尺寸表		
渠 號	尺寸	
101, 102	50x70	
B51	50x60	
C31, C33, C35, C45, C47, C49	60x65	

註：本特異証明編號係有，每渠B5*, G*, CG*

小渠尺寸表		渠 口 公 分
渠 號	尺寸	
B301~B308	40x70	

溝渠尺寸表		渠 口 公 分
渠 號	尺寸	
G*	15	
SIL/C520	20	

註：本特異証明編號係有，每渠S*

	PC板		聚碳酸酯(PC)板		PC板+PC膜		PC板+PC膜
	PC板+PC膜		聚碳酸酯(PC)板		PC板+PC膜		PC板+PC膜
	SRC板		鋼筋混凝土板		中空板		PC板+PC膜
	H板		鋁板		PC板+PC膜		PC板+PC膜
	PC板		聚碳酸酯(PC)板		PC板+PC膜		PC板+PC膜
	STEEL板		(鋼筋)鋼板		特種材料		PC板+PC膜
	電氣管線		電氣管線		電氣管線		電氣管線

註：結構平面圖梁柱位置僅供施工單位作放樣參考，實際梁柱位置均需配合建築圖面檢討。若結構與建築圖不一致，需提出由設計單位確認。

[illegible]

工程名稱	臺中市北屯區南興國民小學 第一期校舍新建工程
------	---------------------------

美榮靜建築師事務所
臺中市西屯區臺灣大道二段902號3F
TEL: 04-23153015
FAX: 04-23153017
EMAIL: jaching@ms33inet.net

圖名
B 枕層頂層軸線平百圖

姓名	比例	At1/2
姓名	比例	At1/2
姓名	比例	At1/2
姓名	比例	At1/2
S1-11		