

บริษัท พิบูลย์คอนกรีต จำกัด
PIBOON CONCRETE Co.,Ltd.

PCC

PCC HOLLOW CORE SLAB

โครงการ : โรงยิมเนเซียม ภายในอาคารศูนย์กีฬาเอเชียนเกมส์
ม.ราชภัฏเชียงราย

ชนิดแผ่นพื้น : HC 150 + Topping 5.00 cm.

**Structural and Architectural Precast Concrete
Post-Tensioning Systems
Hollow Core Slabs**

**Quality Concrete Products Manufacturer
ISO 9001 : 2000 Certified**

สำนักงานขาย 292/1 ถ.เชียงใหม่-ลำปาง ต.ป่าตัน อ.เมือง จ.เชียงใหม่ 50300 โทร. 0-5387-2378 แฟกซ์. 0-5341-2339

สำนักงานโรงงาน 263/1 หมู่ 10 ต.แม่แฝก อ.สันทราย จ.เชียงใหม่ 50290 โทร. 0-5384-9435-8 แฟกซ์. 0-5384-9439

บริษัท พิบูลย์คอนกรีต จำกัด

รายการคำนวณแผ่นพื้นสำเร็จรูปแบบกลวง
PCC HOLLOW CORE SLAB

- โครงการ : โรงเรียนเนเชียม ภายในอาคารศูนย์กีฬาเอนกประสงค์
ม.ราชภัฏเชียงราย
- ชนิดแผ่นพื้น : HC 150 + Topping 5.00 cm.
- ขนาดความกว้างแผ่นพื้น : 63 เซนติเมตร
- ขนาดเส้นลวด : 9.53 มิลลิเมตร (3/8 ")
- จำนวนเส้นลวด : 3 เส้น
- ความยาวแผ่นพื้น : ไม่เกิน 5.90 เมตร
- รับน้ำหนักบรรทุกปลอดภัย : 550 กิโลกรัม ต่อ ตารางเมตร



PP
(นายนักเดช ปิ่นตาสี)
สย.8533

[Handwritten signature]

PCC Hollow Core Slab

HC150 + TOPPING 5 cm.

โครงการ : โรงยิมเนเซียม ภายในอาคารศูนย์กีฬาเอเชียนเกมส์ ม.ราชภัฏเชียงราย

| | | | |
|-------------------|-------|------|-------------------|
| PC-STRAND | = | 9.53 | mm. |
| NO. OF PC-STRAND | n = | 3 | pcs. |
| LENGTH | L = | 5.90 | m. |
| LIVE LOAD (LL) | L.L = | 550 | kg/m ² |
| CONSTRUCTION LOAD | = | 100 | kg/m ² |

SECTION PROPERTIES:

| | | | |
|--|-----|---|-------------------------|
| THICKNESS(PRECAST) | H | = | 15 cm. |
| THICKNESS(TOPPING) | t | = | 5 cm. |
| THICKNESS(PRECAST+TOPPING) | h | = | 20 cm. |
| WIDTH | b | = | 63 cm. |
| EFFECTIVEWIDTH AT NA. | bw | = | 32 cm. |
| DISTANCE FROM NA. TO BOTTOM | Yb | = | 7.34 cm. |
| | Yb' | = | 10.37 cm. |
| DISTANCE FROM NA. TO TOP | Yt | = | 7.66 cm. |
| | Yt' | = | 9.63 cm. |
| CROSS SECTION | Ac | = | 537 cm. ² |
| | Ac' | = | 765 cm. ² |
| MOMENT OF INERTIA | I | = | 14,486 cm. ⁴ |
| | Ig | = | 31,491 cm. ⁴ |
| SECTION MODULUS (BOTTOM) | Zb | = | 1,974 cm. ³ |
| | Zb' | = | 3,037 cm. ³ |
| SECTION MODULUS (TOP) | Zt | = | 1,891 cm. ³ |
| | Zt' | = | 3,270 cm. ³ |
| UNIT WEIGHT (PRECAST) | Wp | = | 129 kg/m. |
| (TOPPING) | Wt | = | 76 kg/m. |
| (LIVE LOAD) | Wl | = | 347 kg/m. |
| (CONSTRUCTION) | Ws | = | 63 kg/m. |
| E (PRECAST) | Ep | = | 317,523 ksc. |
| (TOPPING) | Et | = | 230,067 ksc. |
| SOFTFIT | | = | 3.00 cm. |
| ECENTRICITY | ep | = | 4.34 cm. |
| | ep' | = | 7.37 cm. |
| DISTANCE FROM cg. OF PRECAST TO cg. OF COMPOSITE | C | = | 1.97 cm. |

WIRE:

| | | | |
|------------------------------|-----|---|-------------------------|
| NUMBER OF WIRE | n | = | 3 pcs. |
| DIAMETER OF WIRE | Dia | = | 9.53 mm. |
| AREA OF EACH WIRE(As) | As | = | 0.5470 cm. ² |
| TOTAL AREA OF WIRE(Aps=n*As) | Aps | = | 1.6410 cm. ² |
| TENSILE STRENGTH | Pu | = | 31,113.36 kg. |
| INITIAL TENSILE STRENGTH | Pi | = | 23,023.89 kg. |



(นายนักเดช ปิ่นตาสี)
 สย.8533
 [Handwritten signature]

Loss of Prestress:LOSS DUE TO ELASTIC SHORTENING OF CONCRETE $[ES=K_{es} \cdot E_s(f_{cir}/E_{ci})]$ $f_{cir}=K_{cir} \cdot f_{cpi}-f_g$

| | | |
|--|---|------------|
| K_{cir} (Pre-tension member constant value) | = | 0.90 |
| $f_{cpi}(=0.69A_{ps} \cdot f_{pu}/A_c)$ | = | 40.01 ksc |
| f_g (stress of concrete at C.G. of tendons due to self weight) | = | 0.00 ksc |
| K_{es} (Pre-tension member constant value) | = | 1.00 |
| f_{cir} | = | 36.01 ksc |
| ES | = | 292.65 ksc |

LOSS DUE TO CREEP OF CONCRETE $[CR=K_{cr}(E_s/E_c)(f_{cir}-f_{c,d,s})]$

| | | |
|---|---|------------|
| K_{cr} (for Pre-tension member) | = | 2.00 |
| $f_{c,d,s}$ (stress in concrete at C.G. of tendons due to working load) | = | 0.00 ksc |
| CR | = | 462.72 ksc |

LOSS DUE TO SHRINKAGE OF CONCRETE $[SH=8.2 \cdot 10^{-6} \cdot K_{sh} \cdot E_s \{1-0.06(V/S)\}(100-RH)]$

| | | |
|---------------------------------------|---|------------|
| K_{sh} (Pre-tension constant value) | = | 1.00 |
| V/S(Cross section /perimeter) | = | 3.44 cm. |
| RH(Average Relative Humidity) | = | 60 % |
| SH | = | 531.04 ksc |

LOSS DUE TO RELAXATION OF PRE-STRESSING WIRE $[RE=\{K_{re}-J(SH+CR+ES)\}C]$

| | | |
|--|---|--------------|
| K_{re} (pc-wire constant value) | = | 356.78 ksc |
| J(pc-wire constant value) | = | 0.04 |
| C(Constant value depend on f_{pi}/f_{pu}) | = | 0.95 |
| RE | = | 290.06 ksc |
| Total loss $[ES+CR+SH+RE \cdot 100/0.74f_{pu}]$ | = | 11 % |
| Effective Prestress Force $[P_e=(1-Loss/100) \cdot P_i]$ | = | 20436.92 kg. |

STRENGTH CONCRETE:

| | | | |
|------------------------------------|------------|---|----------|
| PRECAST (f_c' AT 28 DAYS) | (CYLINDER) | = | 400 ksc. |
| PRECAST(f_{ci} AT INITIAL TIME) | (CYLINDER) | = | 250 ksc. |
| TOPPING(f_{cs}' AT 28 DAYS) | (CYLINDER) | = | 210 ksc. |

MOMENT:

| | | | |
|---|-------|---|-------------|
| MOMENT BY WEIGHT OF PRECAST($M_p=W_p \cdot L^2/8$) | M_p | = | 560 kg-m. |
| MOMENT DUE CONSTRUCTION LOAD($M_s=W_s \cdot L^2/8$) | M_s | = | 274 kg-m. |
| MOMENT BY SUPER IMPOSE LOAD($M_I=W_I \cdot L^2/8$) | M_I | = | 1,508 kg-m. |
| MOMENT BY WEIGHT OF PRECAST +TOPPING($M_d=(W_p+W_t) \cdot L^2/8$) | M_d | = | 889 kg-m. |
| $M_t=W_t \cdot L^2/8$ | M_t | = | 329 kg-m. |
| $M_u=1.4M_d+1.7M_I$ | M_u | = | 3,808 kg-m. |



(นายนักเดช ปิ่นตาสี)
 สย.8533

[Handwritten signature]

STRESS ALLOWABLE:

1. INITIAL STRESS;

| | | | |
|---|-----------|---|-------------|
| ALLOWABLE EXTREME FIBER STRESS IN COMPRESSION, $f_{cci}=0.6 \cdot f_{ci}$ | f_{cci} | = | 150.00 ksc. |
| ALLOWABLE EXTREME FIBER STRESS IN TENSION, $f_{tci}=-0.795 \cdot \text{SQRT}(f_{ci})$ | f_{tci} | = | -12.57 ksc. |

2. WORKING STRESS

| | | | |
|--|-----------|---|-------------|
| ALLOWABLE EXTREME FIBER STRESS IN COMPRESSION, $f_{cce}=0.45 \cdot f_{c'}$ | f_{cce} | = | 180.00 ksc. |
| ALLOWABLE EXTREME FIBER STRESS IN TENSION, $-1.59 \cdot \text{SQRT}(f_{c'})$ | f_{tce} | = | -31.80 ksc. |

STRESS CHECK:

1. INITIAL STAGE;

| | | | |
|---|----------|---|------------|
| TOP FIBER, $f_{c'}=(P_i/A_c)-(P_i \cdot e_p/Z_t)+(M_p \cdot 100/Z_t)$ | $f_{p'}$ | = | 19.70 ksc. |
| BOTTOM FIBER, $f_p=(P_i/A_c)+(P_i \cdot e_p/Z_b)-(M_p \cdot 100/Z_b)$ | f_p | = | 65.15 ksc. |

2. CONSTRUCTION STAGE;

| | | | |
|---|----------|---|------------|
| TOP FIBER, $f_{p'}=(P_e/A_c)-(P_e \cdot e_p/Z_t)+(M_p \cdot 100/Z_t)+(M_s \cdot 100/Z_t)+(M_t \cdot 100/Z_t)$ | $f_{p'}$ | = | 70.10 ksc. |
| BOTTOM FIBER, $f_p=(P_e/A_c)+(P_e \cdot e_p/Z_b)-(M_p \cdot 100/Z_b)-(M_s \cdot 100/Z_b)-(M_t \cdot 100/Z_b)$ | f_p | = | 24.08 ksc. |

3. WORKING STAGE;

| | | | |
|---|----------|---|-------------|
| TOP FIBER, $f_{p'}=(P_e/A_c)-(P_e \cdot e_p/Z_t)+(M_d \cdot 100/Z_t)+(M_i \cdot 100/Z_t)$ | $f_{p'}$ | = | 84.32 ksc. |
| BOTTOM FIBER, $f_p=(P_e/A_c)-(P_e \cdot e_p/Z_b)-(M_d \cdot 100/Z_b)-(M_i \cdot 100/Z_b)$ | f_p | = | -11.68 ksc. |

MOMENT CHECK:1. BREAKING MOMENT (M_b);

| | | | |
|--|----------|---|-------------|
| $f_{pu}=P_u/A_{ps}$ | f_{pu} | = | 18,960 ksc. |
| $p=A_{ps}/(b \cdot d)$ | p | = | 0.002 |
| $f_{ps}=f_{pu} \cdot (1-0.5 \cdot p \cdot f_{pu}/f_{cs'})$ | f_{ps} | = | 17,649 ksc. |
| $a=A_{ps} \cdot f_{ps}/(0.85 \cdot f_{cs'} \cdot b)$ | a | = | 2.58 cm. |
| $M_n=(1/100) \cdot A_{ps} \cdot f_{ps} \cdot (d-a/2)$ | M_n | = | 4,550 kg-m. |
| | $0.9M_n$ | = | 4,095 kg-m. |
| | M_u | = | 3,808 kg-m. |

2. CRACKING MOMENT (M_{cr});

| | | | |
|--|-------------|---|-------------|
| $M_{cr}=[(S_b/100)\{P_e/A_c+P_e \cdot e_p/S_b+2 \cdot \text{SQR}(f_{cs'})\}]-M_d(S_b/S_b-1)$ | M_{cr} | = | 2923 kg-m. |
| | $1.2M_{cr}$ | = | 3507 kg-m. |
| | $0.9M_n$ | = | 4,095 kg-m. |



(นายนักเดช ปิ่นตาสี)
ตย.8533

[Handwritten signature]

SHEAR CHECK:

USE "ds" FOR CHECK SHEAR

ds = 17.00 cm.

X=ds/2

X = 8.5 cm.

ULTIMATE SHEAR;

Vu=[1.7*(Wp+Wt)+2.0*(WI)]*(L/2-X/100)

Vu = 2,981 kg.

1.WEB SHEAR;

Mdx=(Wp+Wt)*((L*((X/100)/2)-((X/100)^2/2))

Mdx = 50.51 kg-m.

fpc=(Pe/Ac)-(Pe*ep*C/I)-(Mdx*100*C/I)

fpc = 25.34 ksc.

Vcw=(0.925*SQRT(fc')*bw*ds)+(0.3*fpc*bw*ds)

Vcw = 14,155 kg.

Vu = 2,981 kg.

2.INTERFACE SHEAR;

vdh=Vu/(0.85*b*ds)

vdh = 3.27 ksc.

(ACI CODE = 5.62 ksc.

(0.55 N/mm²)

DEFLECTION CHECK:

INITIAL STAGE;

1.CAMBER,dCi=(-Pi*ep*(L*100)^2)/(8*Epi*I)

Epi = 251,024 ksc.

dCi = -1.196 cm.

2.DEFLECTION BY DEAD LOAD,dDi=5*(Wp/100)*(L*100)^4/(384*Epi*I)

dDi = 0.559 cm.

dCi+dDi = -0.637 cm.

L*100/180 = -3.278 cm.

WORKING STAGE;

1.CAMBER,dC=-Pe*ep*(L*100)^2/(8*Ep*I)

dC = -0.839 cm.

2.DEFLECTION BY DEAD LOAD,dD=5*(Wp+Wt)/100*(L*100)^4/(384*Ep*Ig)

dD = 0.322 cm.

3.DEFLECTION BY LIVE LOAD,dL=5*(WI/100)*(L*100)^4/(384*Ep*Ig)

dL = 0.547 cm.

dC+dD+dL = 0.030 cm.

L*100/360 = 1.639 cm.




 วิศวกร
 40384

Date...../...../.....


 (นายนักเชช ปินตาสี)
 ๘๕.๘๕๓๓

บริษัท พิบูลย์คอนกรีต จำกัด

รายการคำนวณแผ่นพื้นสำเร็จรูปแบบกลวง

PCC HOLLOW CORE SLAB

โครงการ : โรงยิมเนเซียม ภายในอาคารศูนย์กีฬาเอนกประสงค์
ม.ราชภัฏเชียงราย

ชนิดแผ่นพื้น : HC 150 + Topping 5.00 cm.

ขนาดความกว้างแผ่นพื้น : 70 เซนติเมตร

ขนาดเส้นลวด : 9.53 มิลลิเมตร (3/8 ")

จำนวนเส้นลวด : 3 เส้น

ความยาวแผ่นพื้น : ไม่เกิน 5.90 เมตร

รับน้ำหนักบรรทุกทุกปลอดภัย : 550 กิโลกรัม ต่อ ตารางเมตร



(นายนักเดช ปันตาสี)

ศบ.8533

(Handwritten signature)

PCC Hollow Core Slab

HC150 + TOPPING 5 cm.

โครงการ : โรงยิมเนเซียม ภายในอาคารศูนย์กีฬาเอกประสงค์ ม.ราชภัฏเชียงราย

| | | | |
|-------------------|-------|------|---------------------|
| PC-STRAND | = | 9.53 | mm. ✓ |
| NO. OF PC-STRAND | n = | 3 | pcs. ✓ |
| LENGTH | L = | 5.90 | m. ✓ |
| LIVE LOAD (LL) | L.L = | 550 | kg/m ² ✓ |
| CONSTRUCTION LOAD | = | 100 | kg/m ² |

SECTION PROPERTIES:

| | | | |
|--|-------------------|---|-------------------------|
| THICKNESS(PRECAST) | H | = | 15 cm. |
| THICKNESS(TOPPING) | t | = | 5 cm. |
| THICKNESS(PRECAST+TOPPING) | h | = | 20 cm. |
| WIDTH | b | = | 70 cm. ✓ |
| EFFECTIVEWIDTH AT NA. | bw | = | 32 cm. |
| DISTANCE FROM NA. TO BOTTOM | Yb | = | 7.34 cm. |
| | Yb' | = | 10.37 cm. |
| DISTANCE FROM NA. TO TOP | Yt | = | 7.66 cm. |
| | Yt' | = | 9.63 cm. |
| CROSS SECTION | Ac | = | 596 cm. ² |
| | Ac' | = | 850 cm. ² |
| MOMENT OF INERTIA | I | = | 16,096 cm. ⁴ |
| | Ig | = | 34,990 cm. ⁴ |
| SECTION MODULUS | (BOTTOM) Zb | = | 2,193 cm. ³ |
| | Zb' | = | 3,374 cm. ³ |
| SECTION MODULUS | (TOP) Zt | = | 2,101 cm. ³ |
| | Zt' | = | 3,633 cm. ³ |
| UNIT WEIGHT | (PRECAST) Wp | = | 143 kg/m. |
| | (TOPPING) Wt | = | 84 kg/m. |
| | (LIVE LOAD) Wl | = | 385 kg/m. |
| | (CONSTRUCTION) Ws | = | 70 kg/m. |
| E | (PRECAST) Ep | = | 317,523 ksc. |
| | (TOPPING) Et | = | 230,067 ksc. |
| SOFTFIT | | = | 2.70 cm. |
| ECENTRICITY | ep | = | 4.64 cm. |
| | ep' | = | 7.67 cm. |
| DISTANCE FROM cg. OF PRECAST TO cg. OF COMPOSITE | C | = | 1.97 cm. |

WIRE:

| | | | |
|------------------------------|-----|---|-------------------------|
| NUMBER OF WIRE | n | = | 3 pcs. |
| DIAMETER OF WIRE | Dia | = | 9.53 mm. |
| AREA OF EACH WIRE(As) | As | = | 0.5470 cm. ² |
| TOTAL AREA OF WIRE(Aps=n*As) | Aps | = | 1.6410 cm. ² |
| TENSILE STRENGTH | Pu | = | 31,113.36 kg. |
| INITIAL TENSILE STRENGTH | Pi | = | 23,023.89 kg. |



(นายณัฏเดช ปิ่นตาสี)

สข.8533

(Handwritten signature)

Loss of Prestress:LOSS DUE TO ELASTIC SHORTENING OF CONCRETE $[ES=K_{es} \cdot E_s(f_{cir}/E_{ci})]$ $f_{cir}=K_{cir} \cdot f_{cpi}-f_g$ K_{cir}(Pre-tension member constant value) = 0.90f_{cpi}(=0.69A_{ps}*f_{pu}/A_c) = 36.01 kscf_g(stress of concrete at C.G. of tendons due to self weight) = 0.00 ksck_{es}(Pre-tension member constant value) = 1.00f_{cir} = 32.41 ksc

ES = 263.38 ksc

LOSS DUE TO CREEP OF CONCRETE $[CR=K_{cr}(E_s/E_c)(f_{cir}-f_{c,d,s})]$ K_{cr}(for Pre-tension member) = 2.00f_{c,d,s}(stress in concrete at C.G. of tendons due to working load) = 0.00 ksc

CR = 416.44 ksc

LOSS DUE TO SHRINKAGE OF CONCRETE $[SH=8.2 \cdot 10^{-6} \cdot K_{sh} \cdot E_s \{1-0.06(V/S)\}(100-RH)]$ K_{sh}(Pre-tension constant value) = 1.00

V/S(Cross section /perimeter) = 3.51 cm.

RH(Average Relative Humidity) = 60 %

SH = 528.33 ksc

LOSS DUE TO RELAXATION OF PRE-STRESSING WIRE $[RE=\{K_{re}-J\}(SH+CR+ES)]C$ K_{re}(pc-wire constant value) = 356.78 ksc

J(pc-wire constant value) = 0.04

C(Constant value depend on f_{pi}/f_{pu}) = 0.95

RE = 293.03 ksc

Total loss $[ES+CR+SH+RE \cdot 100/0.74f_{pu}]$ = 11 %Effective Prestress Force $[P_e=(1-Loss/100) \cdot P_i]$ = 20560.44 kg.**STRENGTH CONCRETE:**PRECAST (f_c' AT 28 DAYS)

(CYLINDER)

=

400 ksc.

PRECAST(f_{ci} AT INITIAL TIME)

(CYLINDER)

=

250 ksc.

TOPPING(f_{cs}' AT 28 DAYS)

(CYLINDER)

=

210 ksc.

MOMENT:MOMENT BY WEIGHT OF PRECAST $(M_p=W_p \cdot L^2/8)$ M_p

=

623 kg-m.

MOMENT DUE CONSTRUCTION LOAD $(M_s=W_s \cdot L^2/8)$ M_s

=

305 kg-m.

MOMENT BY SUPER IMPOSE LOAD $(M_i=W_i \cdot L^2/8)$ M_i

=

1,675 kg-m.

MOMENT BY WEIGHT OF PRECAST + TOPPING $(M_d=(W_p+W_t) \cdot L^2/8)$ M_d

=

988 kg-m.

M_t=W_t*L²/8M_t

=

366 kg-m.

M_u=1.4M_d+1.7M_iM_u

=

4,231 kg-m.



(นายนักเดช ปินตาสี)
 สย.8533

(Handwritten signature)

STRESS ALLOWABLE:

1. INITIAL STRESS;

| | | | |
|---|-----------|---|-------------|
| ALLOWABLE EXTREME FIBER STRESS IN COMPRESSION, $f_{cci}=0.6 \cdot f_{ci}$ | f_{cci} | = | 150.00 ksc. |
| ALLOWABLE EXTREME FIBER STRESS IN TENSION, $f_{tci}=-0.795 \cdot \text{SQRT}(f_{ci})$ | f_{tci} | = | -12.57 ksc. |

2. WORKING STRESS

| | | | |
|--|-----------|---|-------------|
| ALLOWABLE EXTREME FIBER STRESS IN COMPRESSION, $f_{cce}=0.45 \cdot f_{c'}$ | f_{cce} | = | 180.00 ksc. |
| ALLOWABLE EXTREME FIBER STRESS IN TENSION, $-1.59 \cdot \text{SQRT}(f_{c'})$ | f_{tce} | = | -31.80 ksc. |

STRESS CHECK:

1. INITIAL STAGE;

| | | | |
|---|----------|---|------------|
| TOP FIBER, $f_{c'}=(P_i/A_c)-(P_i \cdot e_p/Z_t)+(M_p \cdot 100/Z_t)$ | $f_{p'}$ | = | 17.41 ksc. |
| BOTTOM FIBER, $f_p=(P_i/A_c)+(P_i \cdot e_p/Z_b)-(M_p \cdot 100/Z_b)$ | f_p | = | 58.95 ksc. |

2. CONSTRUCTION STAGE;

| | | | |
|---|----------|---|------------|
| TOP FIBER, $f_{p'}=(P_e/A_c)-(P_e \cdot e_p/Z_t)+(M_p \cdot 100/Z_t)+(M_s \cdot 100/Z_t)+(M_t \cdot 100/Z_t)$ | $f_{p'}$ | = | 68.00 ksc. |
| BOTTOM FIBER, $f_p=(P_e/A_c)+(P_e \cdot e_p/Z_b)-(M_p \cdot 100/Z_b)-(M_s \cdot 100/Z_b)-(M_t \cdot 100/Z_b)$ | f_p | = | 19.04 ksc. |

3. WORKING STAGE;

| | | | |
|---|----------|---|-------------|
| TOP FIBER, $f_{p'}=(P_e/A_c)-(P_e \cdot e_p/Z_t)+(M_d \cdot 100/Z_t)+(M_l \cdot 100/Z_t)$ | $f_{p'}$ | = | 82.22 ksc. |
| BOTTOM FIBER, $f_p=(P_e/A_c)-(P_e \cdot e_p/Z_b)-(M_d \cdot 100/Z_b)-(M_l \cdot 100/Z_b)$ | f_p | = | -16.72 ksc. |

MOMENT CHECK:1. BREAKING MOMENT (M_b);

| | | | |
|--|----------|---|-------------|
| $f_{pu}=P_u/A_{ps}$ | f_{pu} | = | 18,960 ksc. |
| $p=A_{ps}/(b \cdot d)$ | p | = | 0.001 |
| $f_{ps}=f_{pu} \cdot (1-0.5 \cdot p \cdot f_{pu}/f_{cs'})$ | f_{ps} | = | 17,800 ksc. |
| $a=A_{ps} \cdot f_{ps}/(0.85 \cdot f_{cs'} \cdot b)$ | a | = | 2.34 cm. |
| $M_n=(1/100) \cdot A_{ps} \cdot f_{ps} \cdot (d-a/2)$ | M_n | = | 4,712 kg-m. |
| | $0.9M_n$ | = | 4,241 kg-m. |
| | M_u | = | 4,231 kg-m. |

2. CRACKING MOMENT (M_{cr});

| | | | |
|--|-------------|---|-------------|
| $M_{cr}=[(S_b/100)\{P_e/A_c+P_e \cdot e_p/S_b+2 \cdot \text{SQR}(f_{cs'})\}]-M_d(S_b/S_b-1)$ | M_{cr} | = | 3077 kg-m. |
| | $1.2M_{cr}$ | = | 3693 kg-m. |
| | $0.9M_n$ | = | 4,241 kg-m. |



SHEAR CHECK:

USE "ds" FOR CHECK SHEAR

ds = 17.30 cm.

X=ds/2

X = 8.65 cm.

ULTIMATE SHEAR;

Vu=[1.7*(Wp+Wt)+2.0*(Wl)]*(L/2-X/100)

Vu = 3,310 kg.

1.WEB SHEAR;

Mdx=(Wp+Wt)*((L*((X/100)/2)-((X/100)^2/2))

Mdx = 57.10 kg-m.

fpc=(Pe/Ac)-(Pe*ep*C/l)-(Mdx*100*C/l)

fpc = 22.11 ksc.

Vcw=(0.925*SQRT(fc')*bw*ds)+(0.3*fpc*bw*ds)

Vcw = 13,871 kg.

Vu = 3,310 kg.

2.INTERFACE SHEAR;

vdh=Vu/(0.85*b*ds)

vdh = 3.22 ksc.

(ACI CODE = 5.62 ksc.

(0.55 N/mm²)

DEFLECTION CHECK:

INITIAL STAGE;

Epi = 251,024 ksc.

1.CAMBER,dCi=(-Pi*ep*(L*100)^2)/(8*Epi*I)

dCi = -1.151 cm.

2.DEFLECTION BY DEAD LOAD,dDi=5*(Wp/100)*(L*100)^4/(384*Epi*I)

dDi = 0.559 cm.

dCi+dDi = -0.592 cm.

L*100/180 = -3.278 cm.

WORKING STAGE;

1.CAMBER,dC=-Pe*ep*(L*100)^2/(8*Ep*I)

dC = -0.812 cm.

2.DEFLECTION BY DEAD LOAD,dD=5*(Wp+Wt)/100*(L*100)^4/(384*Ep*Ig)

dD = 0.322 cm.

3.DEFLECTION BY LIVE LOAD,dL=5*(Wl/100)*(L*100)^4/(384*Ep*Ig)

dL = 0.547 cm.

dC+dD+dL = 0.057 cm.

L*100/360 = 1.639 cm.



.....
 นายศุภกร พันธ์พงษ์
 สย. 12384
 (.....)

Date...../...../.....

.....
 (นายณรงค์เดช ปิ่นตาสี)
 สย.8533

บริษัท พิบูลย์คอนกรีต จำกัด

รายการคำนวณแผ่นพื้นสำเร็จรูปแบบกลวง

PCC HOLLOW CORE SLAB

- โครงการ : โรงยิมเนเซียม ภายในอาคารศูนย์กีฬาเอเนกประสงค์
ม.ราชภัฏเชียงราย
- ชนิดแผ่นพื้น : HC 150 + Topping 5.00 cm.
- ขนาดความกว้างแผ่นพื้น : 110 เซนติเมตร
- ขนาดเส้นลวด : 9.53 มิลลิเมตร (3/8 ")
- จำนวนเส้นลวด : 5 เส้น ✓
- ความยาวแผ่นพื้น : ไม่เกิน 5.90 เมตร
- รับน้ำหนักบรรทุกทุกพลอดภัย : 550 กิโลกรัม ต่อ ตารางเมตร



PP
(นายนักเดช ปินตาสี)
สย.8533

PP

PCC Hollow Core Slab

HC150 + TOPPING 5 cm.

โครงการ : โรงยิมเนเซียม ภายใต้อาคารศูนย์กีฬาเอเนกประสงค์ ม.ราชภัฏเชียงใหม่

| | | | |
|-------------------|-------|------|-------------------|
| PC-STRAND | = | 9.53 | mm. |
| NO. OF PC-STRAND | n = | 5 | pcs. |
| LENGTH | L = | 5.90 | m. |
| LIVE LOAD (LL) | L.L = | 550 | kg/m ² |
| CONSTRUCTION LOAD | = | 100 | kg/m ² |

SECTION PROPERTIES:

| | | | |
|--|-------------------|---|-------------------------|
| THICKNESS(PRECAST) | H | = | 15 cm. |
| THICKNESS(TOPPING) | t | = | 5 cm. |
| THICKNESS(PRECAST+TOPPING) | h | = | 20 cm. |
| WIDTH | b | = | 110 cm. |
| EFFECTIVEWIDTH AT NA. | bw | = | 32 cm. |
| DISTANCE FROM NA. TO BOTTOM | Yb | = | 7.34 cm. |
| | Yb' | = | 10.37 cm. |
| DISTANCE FROM NA. TO TOP | Yt | = | 7.66 cm. |
| | Yt' | = | 9.63 cm. |
| CROSS SECTION | Ac | = | 937 cm. ² |
| | Ac' | = | 1335 cm. ² |
| MOMENT OF INERTIA | I | = | 25,293 cm. ⁴ |
| | Ig | = | 54,984 cm. ⁴ |
| SECTION MODULUS | (BOTTOM) Zb | = | 3,446 cm. ³ |
| | Zb' | = | 5,302 cm. ³ |
| SECTION MODULUS | (TOP) Zt | = | 3,302 cm. ³ |
| | Zt' | = | 5,710 cm. ³ |
| UNIT WEIGHT | (PRECAST) Wp | = | 225 kg/m. |
| | (TOPPING) Wt | = | 132 kg/m. |
| | (LIVE LOAD) WI | = | 605 kg/m. |
| | (CONSTRUCTION) Ws | = | 110 kg/m. |
| E | (PRECAST) Ep | = | 317,523 ksc. |
| | (TOPPING) Et | = | 230,067 ksc. |
| SOFTFIT | | = | 2.70 cm. |
| ECENTRICITY | ep | = | 4.64 cm. |
| | ep' | = | 7.67 cm. |
| DISTANCE FROM cg. OF PRECAST TO cg. OF COMPOSITE | C | = | 1.97 cm. |

WIRE:

| | | | |
|------------------------------|-----|---|-------------------------|
| NUMBER OF WIRE | n | = | 5 pcs. |
| DIAMETER OF WIRE | Dia | = | 9.53 mm. |
| AREA OF EACH WIRE(As) | As | = | 0.5470 cm. ² |
| TOTAL AREA OF WIRE(Aps=n*As) | Aps | = | 2.7350 cm. ² |
| TENSILE STRENGTH | Pu | = | 51,855.60 kg. |
| INITIAL TENSILE STRENGTH | Pi | = | 38,373.14 kg. |



(นายนักเดช ปินตาสี)
 สย.8533
 [Signature]

Loss of Prestress:LOSS DUE TO ELASTIC SHORTENING OF CONCRETE $[ES=K_{es} \cdot E_s(f_{cir}/E_{ci})]$ $f_{cir}=K_{cir} \cdot f_{cpi}-f_g$ K_{cir}(Pre-tension member constant value) = 0.90f_{cpi}(=0.69A_{ps}·f_{pu}/A_c) = 38.19 kscf_g(stress of concrete at C.G. of tendons due to self weight) = 0.00 ksck_{es}(Pre-tension member constant value) = 1.00f_{cir} = 34.37 ksc

ES = 279.34 ksc

LOSS DUE TO CREEP OF CONCRETE $[CR=K_{cr}(E_s/E_c)(f_{cir}-f_{c,d,s})]$ K_{cr}(for Pre-tension member) = 2.00f_{c,d,s}(stress in concrete at C.G. of tendons due to working load) = 0.00 ksc

CR = 441.68 ksc

LOSS DUE TO SHRINKAGE OF CONCRETE $[SH=8.2 \cdot 10^{-6} \cdot K_{sh} \cdot E_s \{1-0.06(V/S)\} (100-RH)]$ K_{sh}(Pre-tension constant value) = 1.00

V/S(Cross section /perimeter) = 3.75 cm.

RH(Average Relative Humidity) = 60 %

SH = 518.68 ksc

LOSS DUE TO RELAXATION OF PRE-STRESSING WIRE $[RE=\{K_{re}-J(SH+CR+ES)\}C]$ K_{re}(pc-wire constant value) = 356.78 ksc

J(pc-wire constant value) = 0.04

C(Constant value depend on f_{pi}/f_{pu}) = 0.95

RE = 291.83 ksc

Total loss $[ES+CR+SH+RE \cdot 100/0.74f_{pu}]$ = 11 %Effective Prestress Force $[P_e=(1-Loss/100) \cdot P_i]$ = 34184.40 kg.**STRENGTH CONCRETE:**PRECAST (f_{c'} AT 28 DAYS)

(CYLINDER)

= 400 ksc.

PRECAST(f_{ci} AT INITIAL TIME)

(CYLINDER)

= 250 ksc.

TOPPING(f_{c's} AT 28 DAYS)

(CYLINDER)

= 210 ksc.

MOMENT:MOMENT BY WEIGHT OF PRECAST $(M_p=W_p \cdot L^2/8)$ M_p

= 978 kg-m.

MOMENT DUE CONSTRUCTION LOAD $(M_s=W_s \cdot L^2/8)$ M_s

= 479 kg-m.

MOMENT BY SUPER IMPOSE LOAD $(M_l=W_l \cdot L^2/8)$ M_l

= 2,633 kg-m.

MOMENT BY WEIGHT OF PRECAST + TOPPING $(M_d=(W_p+W_t) \cdot L^2/8)$ M_d

= 1,553 kg-m.

M_t=W_t·L²/8M_t

= 574 kg-m.

M_u=1.4M_d+1.7M_lM_u

= 6,649 kg-m.



(Handwritten signature)
 (นายนักเดช ปิ่นตาสี)
 สย.8533

(Handwritten signature)

STRESS ALLOWABLE:

1. INITIAL STRESS;

| | | | |
|---|-----------|---|-------------|
| ALLOWABLE EXTREME FIBER STRESS IN COMPRESSION, $f_{cci}=0.6*f_{ci}$ | f_{cci} | = | 150.00 ksc. |
| ALLOWABLE EXTREME FIBER STRESS IN TENSION, $f_{tci}=-0.795*\text{SQRT}(f_{ci})$ | f_{tci} | = | -12.57 ksc. |

2. WORKING STRESS

| | | | |
|--|-----------|---|-------------|
| ALLOWABLE EXTREME FIBER STRESS IN COMPRESSION, $f_{cce}=0.45*f_{c'}$ | f_{cce} | = | 180.00 ksc. |
| ALLOWABLE EXTREME FIBER STRESS IN TENSION, $-1.59*\text{SQRT}(f_{c'})$ | f_{tce} | = | -31.80 ksc. |

STRESS CHECK:

1. INITIAL STAGE;

| | | | |
|--|----------|---|------------|
| TOP FIBER, $f_{c'}=(P_i/A_c)-(P_i*ep/Z_t)+(M_p*100/Z_t)$ | $f_{p'}$ | = | 16.67 ksc. |
| BOTTOM FIBER, $f_p=(P_i/A_c)+(P_i*ep/Z_b)-(M_p*100/Z_b)$ | f_p | = | 64.24 ksc. |

2. CONSTRUCTION STAGE;

| | | | |
|--|----------|---|------------|
| TOP FIBER, $f_{p'}=(P_e/A_c)-(P_e*ep/Z_t)+(M_p*100/Z_t)+(M_s*100/Z_t)+(M_t*100/Z_t)$ | $f_{p'}$ | = | 67.37 ksc. |
| BOTTOM FIBER, $f_p=(P_e/A_c)+(P_e*ep/Z_b)-(M_p*100/Z_b)-(M_s*100/Z_b)-(M_t*100/Z_b)$ | f_p | = | 23.57 ksc. |

3. WORKING STAGE;

| | | | |
|--|----------|---|-------------|
| TOP FIBER, $f_{p'}=(P_e/A_c)-(P_e*ep/Z_t)+(M_d*100/Z_t)+(M_l*100/Z_t)$ | $f_{p'}$ | = | 81.58 ksc. |
| BOTTOM FIBER, $f_p=(P_e/A_c)-(P_e*ep/Z_b)-(M_d*100/Z_b)-(M_l*100/Z_b)$ | f_p | = | -12.19 ksc. |

MOMENT CHECK:1. BREAKING MOMENT (M_b);

| | | | |
|--|----------|---|-------------|
| $f_{pu}=P_u/A_{ps}$ | f_{pu} | = | 18,960 ksc. |
| $p=A_{ps}/(b*d)$ | p | = | 0.001 |
| $f_{ps}=f_{pu}*(1-0.5*p*f_{pu}/f_{cs'})$ | f_{ps} | = | 17,730 ksc. |
| $a=A_{ps}*f_{ps}/(0.85*f_{cs'}*b)$ | a | = | 2.47 cm. |
| $M_n=(1/100)*A_{ps}*f_{ps}*(d-a/2)$ | M_n | = | 7,790 kg-m. |
| | $0.9M_n$ | = | 7,011 kg-m. |
| | M_u | = | 6,649 kg-m. |

2. CRACKING MOMENT (M_{cr});

| | | | |
|---|-------------|---|-------------|
| $M_{cr}=[(S_b/100)\{P_e/A_c+P_e*ep/S_b+2*\text{SQR}(f_{cs'})\}]-M_d(S_b/S_b-1)$ | M_{cr} | = | 5076 kg-m. |
| | $1.2M_{cr}$ | = | 6091 kg-m. |
| | $0.9M_n$ | = | 7,011 kg-m. |

(นายณัฏเดช ปิ่นตาสี)
สย.8533



[Handwritten signature]

SHEAR CHECK:

USE "ds" FOR CHECK SHEAR

$X = ds/2$

ULTIMATE SHEAR;

$V_u = [1.7 \cdot (W_p + W_t) + 2.0 \cdot (W_l)] \cdot (L/2 - X/100)$

1. WEB SHEAR;

$M_{dx} = (W_p + W_t) \cdot ((L \cdot (X/100)/2) - ((X/100)^2/2))$

$f_{pc} = (P_e/A_c) - (P_e \cdot e_p \cdot C/I) - (M_{dx} \cdot 100 \cdot C/I)$

$V_{cw} = (0.925 \cdot \text{SQRT}(f_c') \cdot b_w \cdot ds) + (0.3 \cdot f_{pc} \cdot b_w \cdot ds)$

2. INTERFACE SHEAR;

$v_{dh} = V_u / (0.85 \cdot b \cdot ds)$

ds = 17.30 cm.

X = 8.65 cm.

Vu = 5,202 kg.

Mdx = 89.72 kg-m.

fpc = 23.44 ksc.

Vcw = 14,090 kg.

Vu = 5,202 kg.

vdh = 3.22 ksc.

(ACI CODE = 5.62 ksc.

(0.55 N/mm²)**DEFLECTION CHECK:**

INITIAL STAGE;

1. CAMBER, $d_{Ci} = (-P_i \cdot e_p \cdot (L \cdot 100)^2) / (8 \cdot E_{pi} \cdot I)$

2. DEFLECTION BY DEAD LOAD, $d_{Di} = 5 \cdot (W_p/100) \cdot (L \cdot 100)^4 / (384 \cdot E_{pi} \cdot I)$

Epi = 251,024 ksc.

dCi = -1.220 cm.

dDi = 0.559 cm.

dCi + dDi = -0.662 cm.

L*100/180 = -3.278 cm.

WORKING STAGE;

1. CAMBER, $d_C = -P_e \cdot e_p \cdot (L \cdot 100)^2 / (8 \cdot E_p \cdot I)$

2. DEFLECTION BY DEAD LOAD, $d_D = 5 \cdot (W_p + W_t) / 100 \cdot (L \cdot 100)^4 / (384 \cdot E_p \cdot I)$

3. DEFLECTION BY LIVE LOAD, $d_L = 5 \cdot (W_l/100) \cdot (L \cdot 100)^4 / (384 \cdot E_p \cdot I)$

dC = -0.859 cm.

dD = 0.322 cm.

dL = 0.547 cm.

dC + dD + dL = 0.010 cm.

L*100/360 = 1.639 cm.



นายศักดิ์มนตรี ศรีอินทร์
 สย. 42384

Date...../...../.....

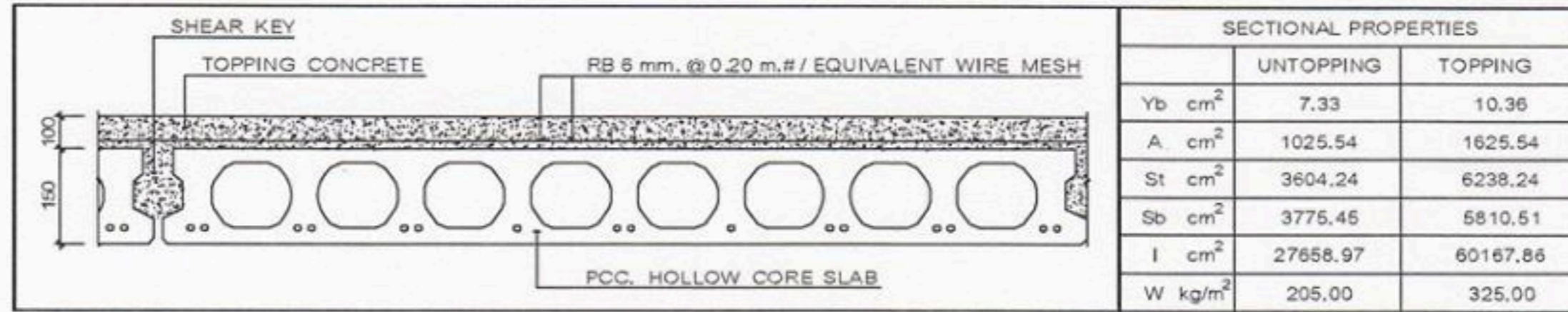
(นายศักดิ์มนตรี ปิ่นตาสี)

สย. 8533

PCC HOLLOW CORE SLAB SECTIONAL PROPERTIES

PCC

มาตรฐานของแผ่นพื้นคอนกรีตสำเร็จรูปขนาดระบุ HC 150 X 1200



ตารางแสดงความสามารถในการรับน้ำหนักปลอดภัย (Kg/m²)

ไม้เทคอนกรีตทับหน้า

| PC.STRAND / PC.WIRE | BREAKING MOMENT (Mb = 0.9 Mn.) | ความยาวช่วงพาดของแผ่นพื้น SIMPLE SPAN (m.) | | | | | | | | | | |
|------------------------|-----------------------------------|--|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| | | 3.00 | 3.50 | 4.00 | 4.50 | 5.00 | 5.50 | 6.00 | 6.50 | 7.00 | 7.50 | 8.00 |
| 8φ5 | 2911 | 1099 | 762 | 544 | 394 | 287 | | | | | | |
| 10φ5 | 3593 | 1396 | 981 | 711 | 526 | 394 | 296 | 222 | | | | |
| 4φ3/8" | 4169 | 1647 | 1165 | 852 | 638 | 485 | 371 | 285 | 218 | | | |
| 5φ3/8" | 5116 | 2060 | 1468 | 1084 | 821 | 633 | 494 | 388 | 305 | 240 | | |
| 6φ3/8" | 6026 | 2456 | 1760 | 1308 | 998 | 776 | 612 | 487 | 390 | 313 | 251 | |
| 7φ3/8" | 6901 | 2535 | 2040 | 1522 | 1167 | 913 | 725 | 582 | 471 | 383 | 312 | |
| 8φ3/8" | 7742 | 2606 | 2170 | 1728 | 1330 | 1045 | 834 | 674 | 549 | 450 | 370 | 305 |

เทคอนกรีตทับหน้า 5 ซม.

| PC.STRAND / PC.WIRE | BREAKING MOMENT (Mb = 0.9 Mn.) | ความยาวช่วงพาดของแผ่นพื้น SIMPLE SPAN (m.) | | | | | | | | | | |
|------------------------|-----------------------------------|--|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| | | 3.00 | 3.50 | 4.00 | 4.50 | 5.00 | 5.50 | 6.00 | 6.50 | 7.00 | 7.50 | 8.00 |
| 8φ5 | 4052 | 1498 | 1029 | 725 | 517 | 367 | | | | | | |
| 10φ5 | 4980 | 1902 | 1326 | 952 | 696 | 513 | 377 | 274 | | | | |
| 4φ3/8" | 5757 | 2240 | 1575 | 1143 | 847 | 635 | 478 | 359 | 266 | | | |
| 5φ3/8" | 7020 | 2790 | 1979 | 1452 | 1091 | 833 | 642 | 496 | 383 | 268 | | |
| 6φ3/8" | 8216 | 3312 | 2362 | 1745 | 1323 | 1021 | 797 | 627 | 494 | 371 | 259 | |
| 7φ3/8" | 9349 | 3805 | 2725 | 2023 | 1542 | 1198 | 944 | 750 | 600 | 474 | 348 | |
| 8φ3/8" | 10421 | 4188 | 3068 | 2286 | 1750 | 1366 | 1083 | 867 | 699 | 566 | 438 | 325 |

หมายเหตุ

1. น้ำหนักบรรทุกปลอดภัย หมายถึง น้ำหนักแผ่กระจายสุทธิที่แผ่นพื้นสามารถรับได้ นอกเหนือจากน้ำหนักของแผ่นพื้น และน้ำหนักของคอนกรีตทับหน้า

2. การคำนวณความสามารถในการรับน้ำหนักปลอดภัยของแผ่นพื้นเป็นไปตามข้อกำหนดของ (นายนักเดช ปิ่นตาสี) BUILDING CODE REQUIREMENT FOR REINFORCED CONCRETE (ACI.318-99) เว้นแต่ LOAD FACTORS ใน LIMIT STATE ใช้เป็น 1.4 และ 1.7 สำหรับ DL และ LL ตามข้อกำหนด กทม.

3. เหล็กเสริมในคอนกรีตทับหน้าหนา 5 ซม. ใช้เหล็กขนาด Ø6 มม. วางเป็นตะแกรงระยะห่าง 20 ซม. หรือใช้ตะแกรงเหล็กสำเร็จรูป Ø4 มม. ระยะห่าง 20 ซม.



(นายนักเดช ปิ่นตาสี)
สข.8533

ใบอนุญาตที่ (1) 1001-509/576



แบบ มอ. ๒

ใบอนุญาต

แสดงเครื่องหมายมาตรฐานกับผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรม

อาศัยอำนาจตามความในพระราชบัญญัติมาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรม พ.ศ. ๒๕๑๑

คณะกรรมการมาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรม

ออกใบอนุญาตฉบับนี้ให้

บริษัท พิบูลย์คอนกรีต จำกัด

แสดงเครื่องหมายมาตรฐานกับผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรม แผ่นคอนกรีตหล่อสำเร็จสำหรับระบบพื้นคอนกรีต

ที่ทำถูกต้องตามมาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรม แผ่นคอนกรีตหล่อสำเร็จสำหรับระบบพื้นคอนกรีต

เลขที่ มอก. 576-2531

เฉพาะประเภท) ประเภท 1 สัญลักษณ์ FO ชนิดคอนกรีตเสริมเหล็กอัดแรง สัญลักษณ์ PC
แบบ) แบบภาคตัดขวางรูปสี่เหลี่ยมคางหมูกลาง ขนาด (กว้างด้านบน / กว้างด้านล่าง x หนา)
ขนาด) 1170/1200 x 150 มิลลิเมตร ความยาวไม่เกิน 6000 มิลลิเมตร ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางของเหล็กเสริม
ชั้น) 9.53 มิลลิเมตร จำนวน 6 เส้น ชั้นคุณภาพ LL 400

เครื่องหมายการค้า

ทำที่โรงงานชื่อ บริษัท พิบูลย์คอนกรีต จำกัด

ตั้งอยู่ที่อาคารเลขที่ 262

ตรอก/ซอย

ถนน

หมู่ที่ 10

ตำบล

แม่แฝก

อำเภอ

สันทราย

จังหวัด เชียงใหม่

ทะเบียนโรงงานเลขที่

3 - 58 (1) - 2/35 ชม

ออกให้ ณ วันที่ 11 สิงหาคม พ.ศ. 2540

(นายปรีชา อรรถวิวัฒน์)

(นายนักเดช ปินคาสี)

ปลัดกระทรวงอุตสาหกรรม

ประธานกรรมการมาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรม

สย.8533

สำนักงานมาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรม

กระทรวงอุตสาหกรรม



Registration Schedule

ขอข่ายการรับรองระบบการบริหารงานคุณภาพ

แนบท้ายใบรับรองระบบบริหารงานคุณภาพ

'ผู้ผลิตและออกแบบผลิตภัณฑ์คอนกรีตเสริมเหล็กและคอนกรีตอัดแรง อาทิเช่น เสาไฟฟ้า, เสาค่อม่อ, สมอระง, คานหม้อแปลงไฟฟ้า, คอนกรีต, เสาเข็มฐานราก, แผ่นพื้นสำเร็จรูปแบบกลางเข้แบบตัน, ผลิตภัณฑ์โครงสร้างคอนกรีตสำเร็จรูป 'ดีเก้เส-คาน' สำเร็จรูป Precast Beam & Column, ผนังรับน้ำหนัก (Wall & Slab), ระบบสันโศตเทมชั้น (Post-Tensioning Slab), รั้วคอนกรีตสำเร็จรูป, ท่อคอนกรีตอัดแรงแบบกลมและแบบสี่เหลี่ยม, คานสะพาน, เสาเข็มคอนกรีตอัดแรงและเสาเข็มเหล็ก'

ชื่อบริษัท:

พิบูลย์ คอนกรีต จำกัด

สถานที่ตั้ง:

สำนักงานใหญ่ : 292/1 ถนนเชียงใหม่-ลำปาง

ตำบลป่าตัน อำเภอเมือง จังหวัดเชียงใหม่ 50300

โรงงาน : 263/1 หมู่ 10 ตำบลแม่แฝก

อำเภอสันทราย จังหวัดเชียงใหม่ 50290

มาตรฐาน:

ISO 9001 : 2000

รหัส ISIC:

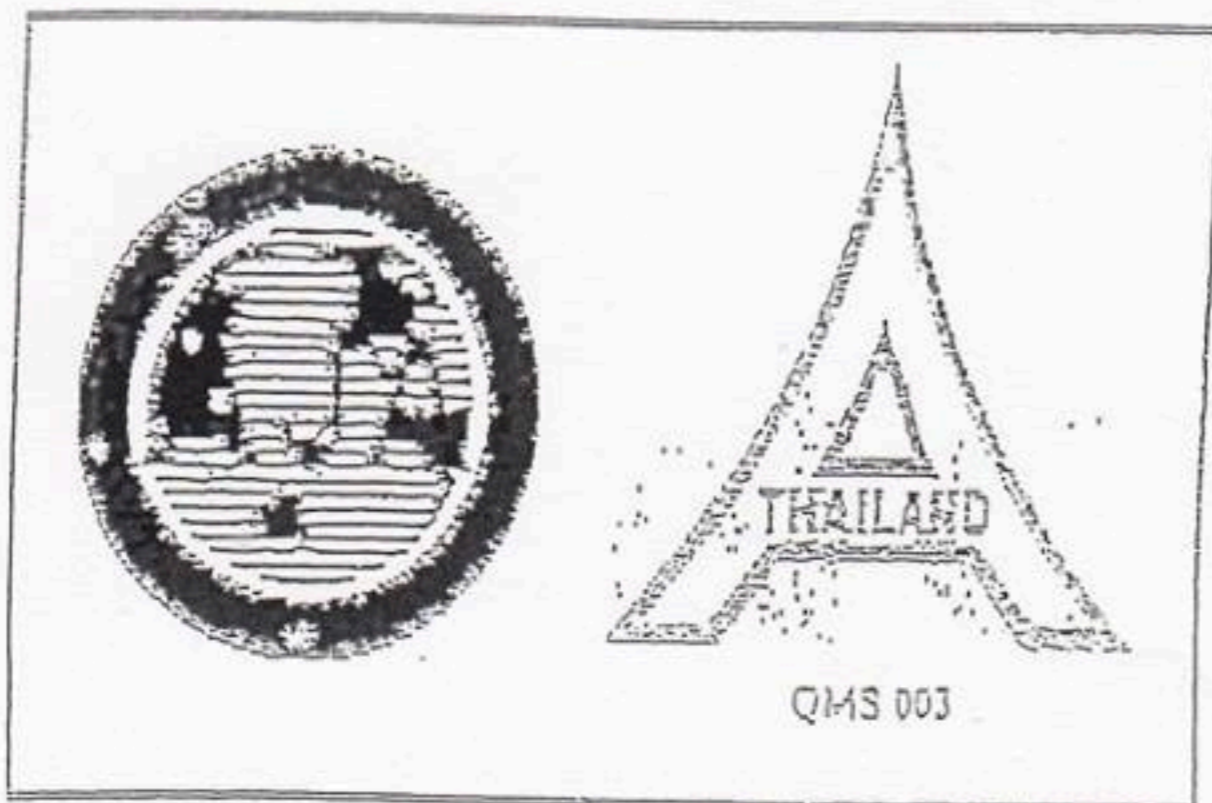
2695

วันที่ได้รับการรับรองต่ออายุ: 6 ธันวาคม 2006

วันที่หมดอายุการรับรอง: 30 ตุลาคม 2009

เลขที่ใบรับรอง:

AJAT01/Q2038



นายนักเดช ปินตาสิ
สย.8533

[Signature]
Regional Operations Director

This Certificate is the Property of AJA (Thailand) Ltd and must be returned on request.
AJA (Thailand) Ltd operates under Accreditation by NAC which is an IAF and PAC MLA Group Member.

Registration Certificate

ใบรับรองระบบการบริหารงานคุณภาพ

บริษัท พิบูลย์ คอนกรีต จำกัด

ได้ผ่านการตรวจประเมินโดยบริษัท เอเจเอ รีจิสตร้าส์ จำกัด และขึ้นทะเบียน
เป็นไปตามข้อกำหนดของ

ISO 9001: 2000

เลขที่ใบรับรอง : AJAT01/Q2038

วันที่ได้รับการรับรอง : 10:07:02

วันที่หมดอายุการรับรอง : 30:10:09

วันที่ต่ออายุการรับรอง : 06:12:06

PH
(นายนักเดช ปิ่นตาสี)
สข.8533



[Signature]
Regional Operations Director

This Certificate is the Property of AJA (Thailand) Ltd and must be returned on request.
AJA (Thailand) Ltd operates under Accreditation by NAC which is an IAF and PAC MLA Group Member.

ใช้เพื่อรับรองรายการคำนวณแผ่นพื้นสำเร็จแบบกลวง (HOLLOW CORE SLAB)
ของโครงการ

ใบอนุญาตเป็นผู้ประกอบวิชาชีพวิศวกรรมควบคุม
ก 178516
นายประสงค์ ธาราไชย
เลขาธิการสภาวิศวกร
ลายมือชื่อผู้ถือใบอนุญาต

โรงเรียนเตรียม ภายใต้อาการกำกับดูแลของ ม.ราชภัฏเวียงราช
เท่านั้น



นายศักดิ์กร ศรีตนะไชย
(กช.42384)

สภาวิศวกร
ตามพระราชบัญญัติวิศวกร พ.ศ. 2542
อนุญาตให้ นายศักดิ์กร ศรีตนะไชย
ประกอบวิชาชีพวิศวกรรมควบคุม ระดับ ภาควิศวกร
สาขาวิศวกรรมโยธา
ตั้งแต่วันที่ 13 มีนาคม 2549
ถึงวันที่ 12 มีนาคม 2554
เลขทะเบียน กย.42384

