

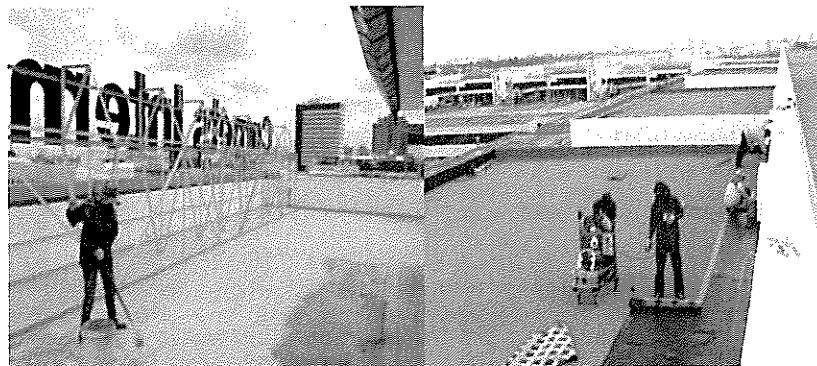
5. บทสรุปและข้อเสนอแนะ

- 5.1 อาคารคลับเฮ้าส์ ราชภัฏมหาสาร ในสภาพปัจจุบันมีความเสียหายในระดับ “ปานกลาง-รุนแรง” ความเสียหายในระดับข้างต้นนี้ โครงสร้างโดยรวม น่าจะมีความมั่นคงต่ำกว่าเกณฑ์กำหนด แนะนำให้พิจารณาดำเนินการ ดังนี้
- 5.1.1 ประเมินเสถียรภาพของโครงสร้างในเชิงลึกในลักษณะเดียวกับที่เคย ดำเนินการในปี พ.ศ. 2553 และ 2560
 - 5.1.2 องค์อาคารที่ผลวิเคราะห์ในหัวข้อ 5.1.1 ซึ่งมีความมั่นคงต่ำกว่า เกณฑ์ แนะนำให้พิจารณาเสริมกำลังด้วยวิธีการที่เหมาะสมก่อนใช้ งาน
 - 5.1.3 ในช่วงระหว่างที่รอผลการวิเคราะห์ในหัวข้อ 5.1.1 แนะนำให้ ควบคุมน้ำหนักบรรทุกใช้งานปลอดภัยในแต่ละพื้นที่ของอาคาร ไม่ให้เกินที่แนะนำไว้ในรายงานผลปี พ.ศ. 2560
- 5.2 ความเสียหายและข้อบกพร่องอื่น ๆ ที่พบจากการสำรวจทางกายภาพ (ระบุ ในตารางที่ 1) แนะนำให้ซ่อมแซมด้วยวิธีการที่เหมาะสม หรือตามวิธีการที่ แนะนำต่อไปนี้
- 5.2.1 ผิวคอนกรีตแตกกระเทาะ สังเกตเห็นเหล็กเสริมเป็นสนิม (ความ เสียหายประเภทที่ 1) รอยร้าวแนวตั้งตามแนวเสา (ความ เสียหายประเภทที่ 2) และ รอยร้าวตามแนวเหล็กเสริมตามแนว คาน (ความเสียหายประเภทที่ 3) เกิดจากปัญหาเหล็กเสริมเป็น สนิมแล้วบวมดันคอนกรีตออกมาก แนะนำให้ซ่อมหยุดการเกิดสนิม ด้วยวิธี Conventional Patch & Repair (CPR) ตามวิธีการและ ขั้นตอนที่แนะนำใน มยผ. 1901-51 มาตรฐานปฏิบัติในการ ซ่อมแซมคอนกรีต โดยสกัดเปิดคอนกรีตบริเวณตั้งกล่าวและบริเวณ โดยรอบออกไปอีกข้างละ 0.50 เมตร โดยการสกัดให้สกัดถึงระดับ เหล็กเสริมและสกัดเพิ่มให้ลึกลงไปอีก $\frac{3}{4}$ นิ้ว หากเหล็กเสริมเป็น สนิมให้ทำการขัดสนิมเหล็กออก

กรณีที่พบว่าพื้นที่หน้าตัดจริงของเหล็กเสริมลดลงมากกว่าร้อยละ 10 จะต้องทำการเสริมเหล็กเพิ่มเติมหรือเปลี่ยนเหล็กเสริมใหม่ด้วย เหล็กที่มีขนาดและกำลังมากกว่าหรือเท่ากับเหล็กเสริมเดิม การต่อ ทابเหล็กแนะนำให้ใช้การเชื่อมโดยมีระยะเชื่อมที่เพียงพอตาม รายการคำนวณออกแบบหรืออย่างน้อย 0.20 ม. หากไม่มีการ คำนวณ จากนั้นตัดแต่งของงานสักดิ้นตั้งจากกับองค์อาคาร เพื่อให้วัสดุซ่อมมีการยึดเกาะที่ดี ก่อนทำความสะอาดเหล็กเสริม และถอนกรีต และซ่อมปิดแผล

ในการซ่อมปิดแผล แนะนำให้พิจารณาเลือกใช้วัสดุซ่อมตาม ลักษณะและขนาดของพื้นที่ วัสดุซ่อมที่แนะนำ ได้แก่ Polymer Modified Mortar, Non-shrink Cement Mortar หรือ Portland Cement Mortar โดยตั้งแบบหล่อหรือฉาบปิดองค์อาคารที่พับความ เสียหาย

5.2.2 ครอบความชื้น (ความเสียหายประเภทที่ 4) แนะนำให้ปรับปรุง การระบายน้ำในช่วงที่ฝนตกมาก ให้น้ำฝนระบายนอกจากอาคาร อย่างรวดเร็ว ไม่ให้มีน้ำขังบนกันสาด/พื้นดาดฟ้า ติดตั้งระบบกัน ชื้นที่เหมาะสมบนหลังพื้นกันสาดหรือพื้นดาดฟ้า อาทิ วัสดุประเภท ทาเคลือบแบบทนต่อรังสียูวี โดยวัสดุทาเคลือบจะกล้ายเป็นฟิล์ม บางๆ ประมาณ 1000 ไมครอน หรือหากว่าน้ำ หรือประเภทแผ่น Membrane สำเร็จรูป ที่มีทั้งชนิดแผ่นมีการในตัวแบบ เต็มแผ่น (Fully bond) และเททับด้วยคอนกรีตทับหน้าเพื่อป้องกันรังสียูวี หรือแผ่นปูและเชื่อมรอยซ้อนทับด้วยความร้อน (Torch on system) ซึ่งมีราคาสูงกว่าแต่ไม่ต้องเททับด้วยคอนกรีตทับหน้าเพื่อ ป้องกันรังสียูวี



รูปที่ 3 วัสดุกันซึมบนดาดฟ้าด้วยการทาเคลือบหรือแผ่นสำเร็จรูป

5.2.3 รอยร้าวแนวดิ่งขอบผนังขนาดแนวเสา (ความเสียหายประเภทที่ 5) และรอยร้าวแนวอนขอบผนังขนาดแนวคาน (ความเสียหายประเภทที่ 6) คาดว่าเกิดจากเหล็กเดือย (Dowel bar) ยึดรังผนังกับโครงสร้างอาคารไม่เพียงพอ แนะนำให้เจาะฝังเหล็กเดือยเพิ่มเติม ทุกระยะ 20 ซม. เพื่อเสริมการยึดรังกับโครงสร้างก่อนฉาบช่องด้วยปูนฉาบชนิดยึดหยุ่นสูง

5.2.4 รอยร้าวแนวดิ่ง แนวอน และแนวเฉียงกลางผนัง (ความเสียหายประเภทที่ 7) และรอยร้าวมุมวงกบขอบหน้าต่าง/ประตู (ความเสียหายประเภทที่ 8) คาดว่าไม่มีผลกระทบต่อเสถียรภาพของโครงสร้าง แนะนำให้ดำเนินการดังนี้

- 1) กรณีความกว้างรอยร้าวต่ำกว่า 3 มม. และสภาพของปูนก่อ/ปูนฉาบอยู่ในสภาพดี ให้เชาะร่องรูปตัววี (V-groove) และฉาบปิดช่องด้วยปูนฉาบชนิดยึดหยุ่นสูง (Flexible mortar patching)
- 2) กรณีความกว้างรอยร้าวมากกว่า 3 มม. และสภาพของปูนก่อ/ปูนฉาบอยู่ในสภาพดี ให้ดำเนินการสกัดเปิดร่องตามแนวรอยร้าว และเย็บคร่อมรอยร้าวโดยเจาะฝังลวดเหล็กขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 3 – 4 มม. (U-stitch) ทุกๆ ระยะ 10 – 15 ซม. ด้วยวัสดุยึดเหนี่ยวเหล็กเสริม จากนั้นให้ดำเนินการฉาบปิดช่องด้วยปูนฉาบชนิดยึดหยุ่นสูง

5.2.5 รอยร้าวตามแนวยาวที่หลังพื้น (ความเสียหายประเภทที่ 9) และ รอยร้าวตามแนวยาวที่ห้องพื้น (ความเสียหายประเภทที่ 10) แนะนำให้ซ่อมประสานก่อนการใช้งาน ด้วยการฉีดสารประสาน (Epoxy resin) ภายใต้แรงดันที่เหมาะสม (epoxy injection) ตาม วิธีที่แนะนำในมาตรฐาน มยพ. 1901-51 “มาตรฐานปฏิบัติในการ ซ่อมแซมคอนกรีต” จัดทำโดยกรมโยธาธิการและผังเมือง

- 5.3 เนื่องจากลักษณะแนวโน้มการทรุดตัวต่างระดับบริเวณปีกอาคารด้านทิศ เหนือ แนะนำให้สำรวจการทรุดตัวระยะยาวต่อเนื่องอย่างน้อยปีละครึ่ง จนกว่าจะยืนยันได้ว่าไม่พบการทรุดตัวต่างระดับเพิ่มขึ้น

Executive Summary

Structural Investigation and Stability Analysis

THE ROYAL BANGKOK SPORT CLUB

Henry Dunant Rd, Bangkok

(From year 2010-2020)

The existing club building at the Royal Bangkok Sport Club (RBSC) had been investigated to evaluate the stability of all structure members by finite element method on year 2010 & year 2017. In addition, the preliminary condition survey had be performed on last year (year 2019) to record the progress of all physical defects as well as structure behavior compare to the previous recorded.

The results can be summarized as follows;

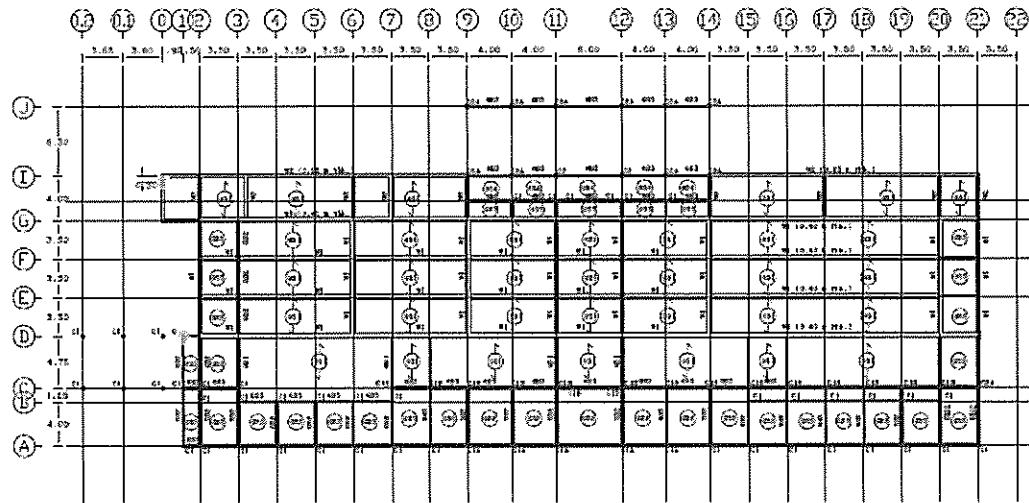
1. Structural Systems

The existing club building is 2-storey building with 37x90 m size. The structures includes multi-structural systems i.e. reinforced concrete (R/C) structures, masonry walls, wood structures, steel structures, which can be briefly summarized as:-

- Foundation: shallow spread R/C footing, Wall strip footing (No pile is found at excavation pit)
- Pier: R/C columns and R/C Bearing Wall
- Ground Fl.: R/C slab & beams, R/C columns, Masonry bearing wall
- Upper Fl.: R/C slab&beams and Wood slab&beams, R/C columns, Steel columns
- Roof: R/C slab & beams, Steel roof trusses, Wood frames

2. Physical Damage

The current physical damage (Defect), found on this inspection (year 2019), were summarized in Fig 01 below.

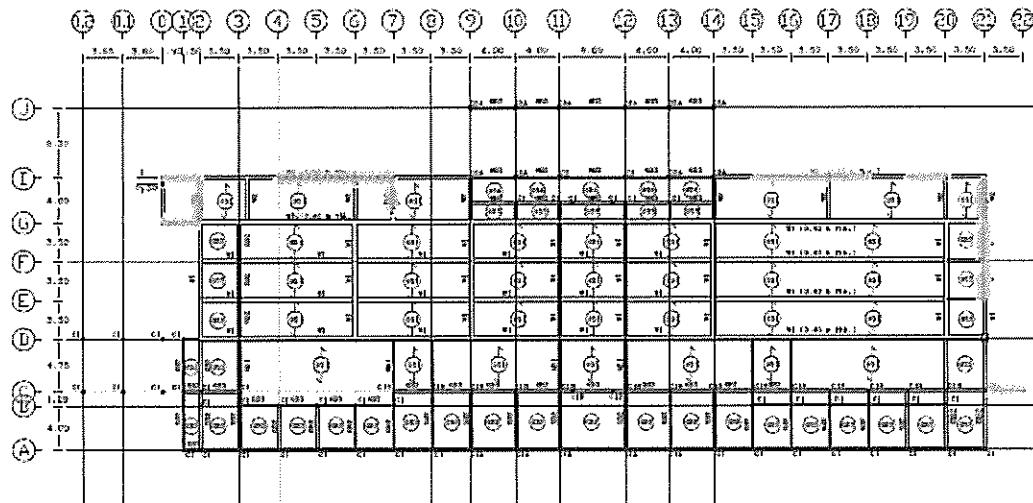


Physical damage plan

1st FLOORSymbol

Defect on column and beam such as
concrete spalling, crack line etc.

Moisture stains

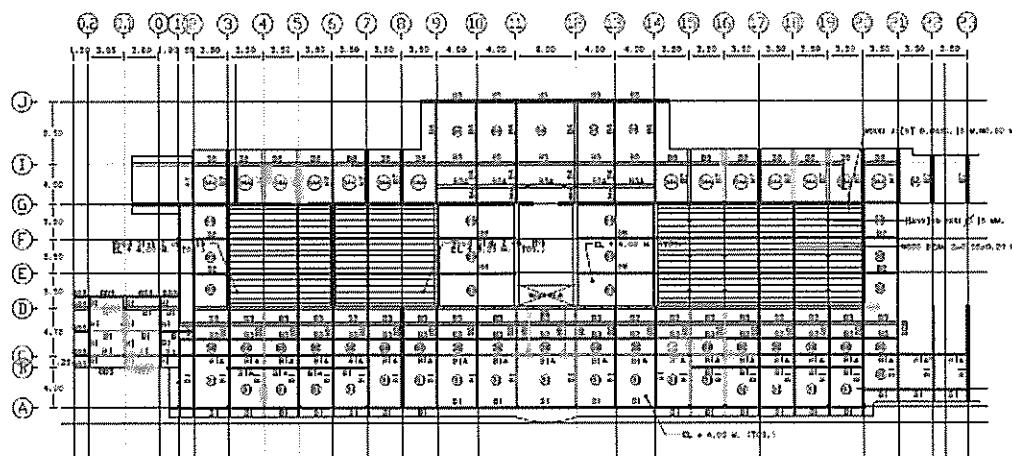


Physical damage plan

1ST FLOORSymbol

Defect on column and beam such as concrete spalling, crack line etc.

Moisture stains

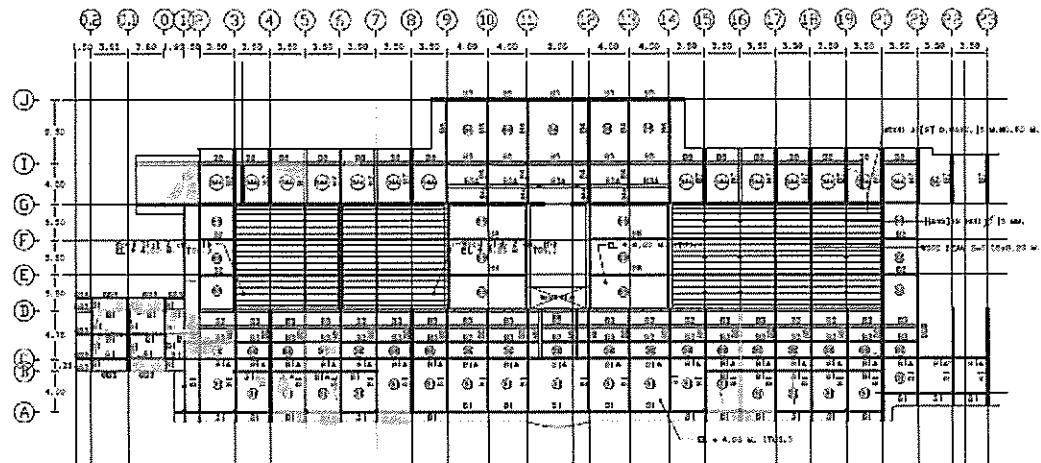


Physical damage plan

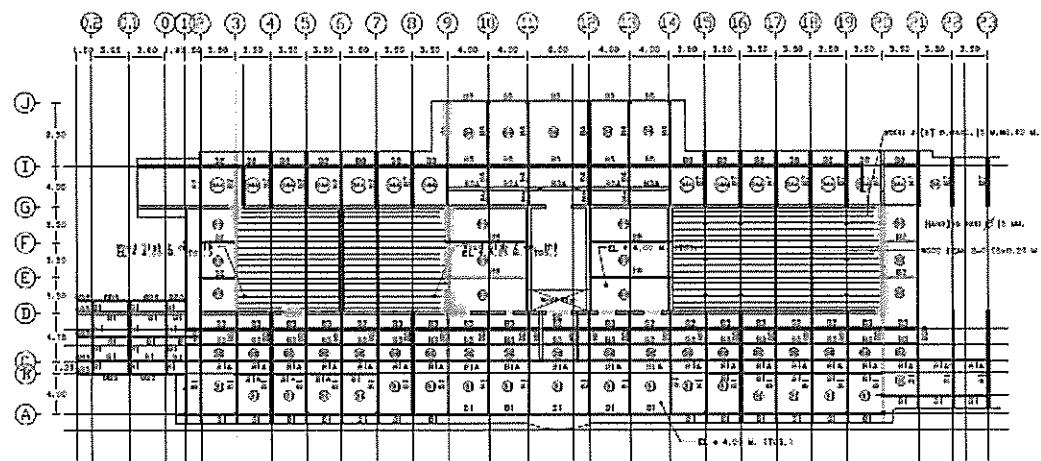
2ND FLOORSymbol

Defect on column and beam such as concrete spalling, crack line etc.

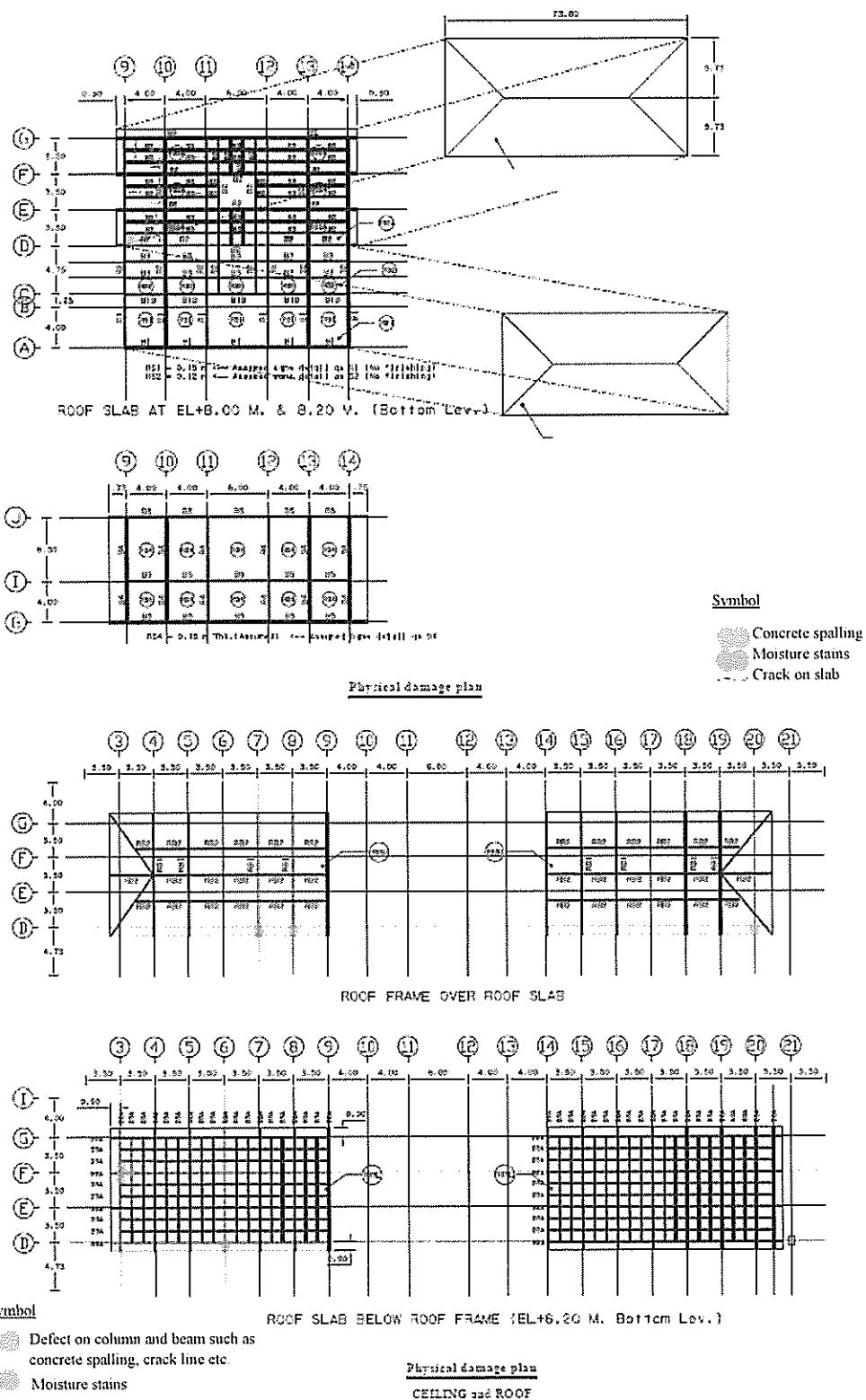
Moisture stains

Symbol

- Concrete spalling
- Moisture stains
- Crack on slab

Symbol

- Defect on column and beam such as concrete spalling, crack line etc.
- Moisture stains



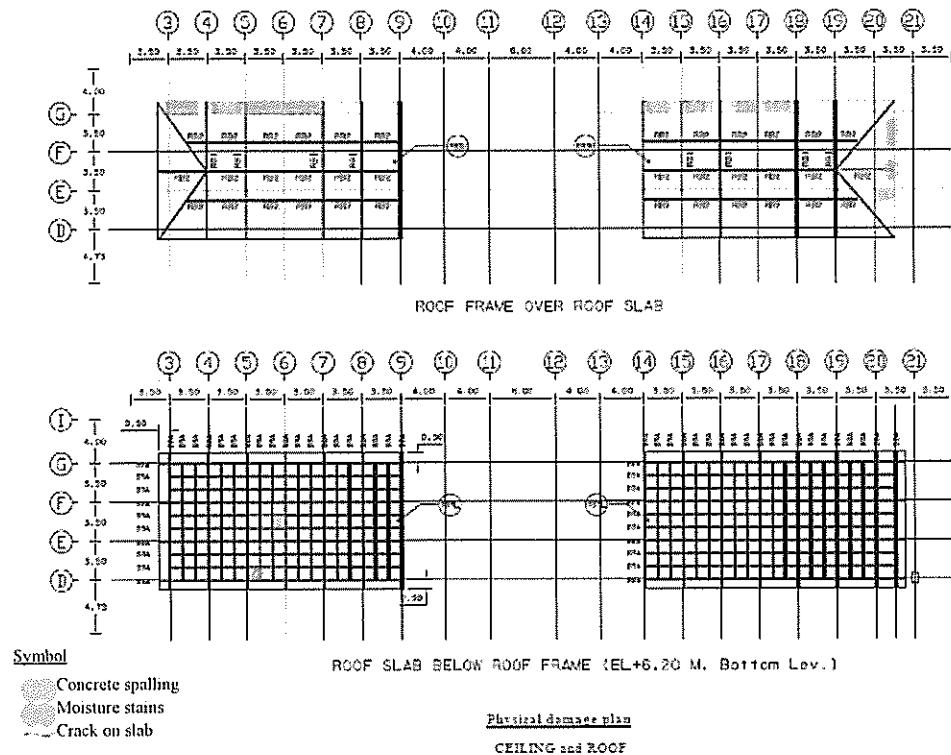


Figure 01 Physical damage recorded.

3. Material Strength

The major construction material ie., concrete, steel rebar, wood and brick wall, were random tested by destructive and nondestructive test to evaluate in situ material strength. The results are summarized in Table 01 below.

Table 01 Summary Strength of Material

Material	Structure member	Strength Type	Strength (ksc)		
			Year 2010	Year 2017	Year 2019
Concrete	Column	Compressive strength	182	179	138
	Beam	Compressive strength	204	186	144
	Slab	Compressive strength	219	238	233
Reinforcement bar (round bar)	Column & Beam	Ultimate tensile strength	-	4122-4566	-
Wood		Ultimate Compressive Strength	403 – 425	-	-
		Ultimate Bending Strength	338 – 835	-	-
		Ultimate Shear Strength	20 – 47	-	-
Brick	Wall	Ultimate Compressive Strength	4.5 – 11.9	-	-

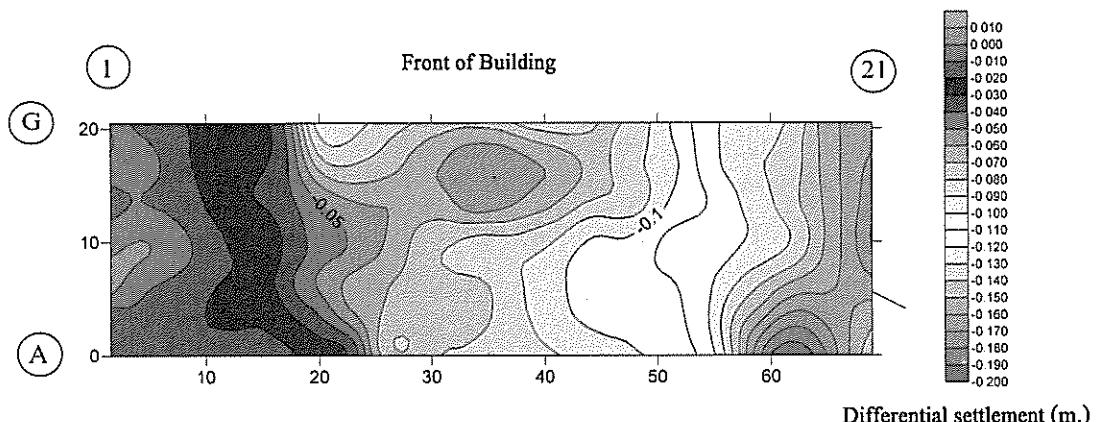
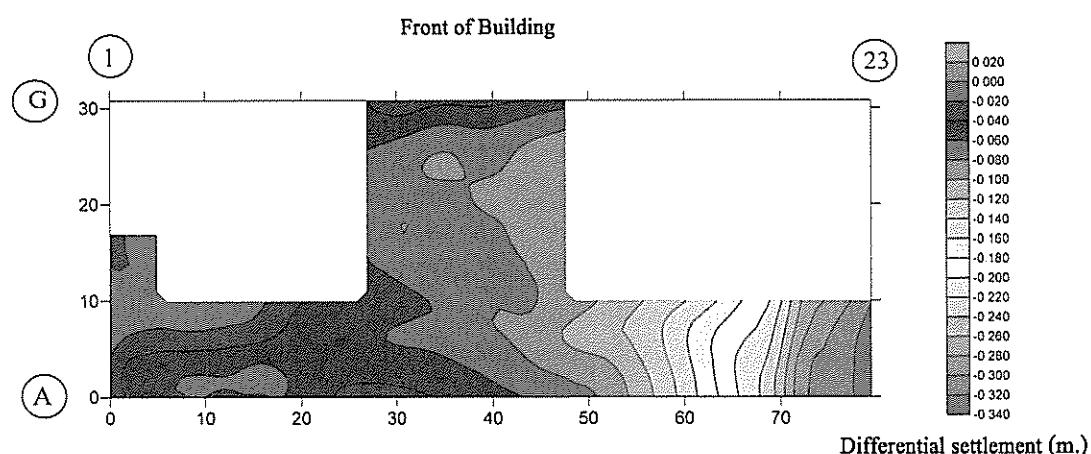
It should be noted that the concrete strength (f_c') are reduce by 2-29% in ten (10) years period.

4. Building Plane

Inclination plan of ground floor and upper floor, measured on different period are summarized in Table 02 below. In general, the average building plane are stable and within acceptable range (less than 1:300). However, the potential of differential settlement is detected as indicated in Fig 02 and Fig 03 below.

Table 02 Inclination Plane of Club Building

Floor	Direction	Inclination Plane		
		Year 2010	Year 2017	Year 2019
1	North-South Direction	1:-472	1:530	1:530
	East-West Direction	1:1505	1:417	1:417
2	North-South Direction	1:-333	1:315	1:315
	East-West Direction	1:721	1:759	1:759

Figure 02 Differential settlement contour for 1st floorFigure 03 Differential settlement contour for 2nd floor

5. Structural Stability

ບຸກຄັງບິນຜູອົາ

In year 2017, the detail structure stability analysis has been done to evaluate the actual safe service load. The complete 3-dimensional model of the building, shown in Figure 04, was set up. The analysis was carried out by finite element method using structure program “SAP2000”. Base on the structural analysis results, the safe service live load for ground floor and upper floor slab are advised in Figures 05 and 06, respectively.

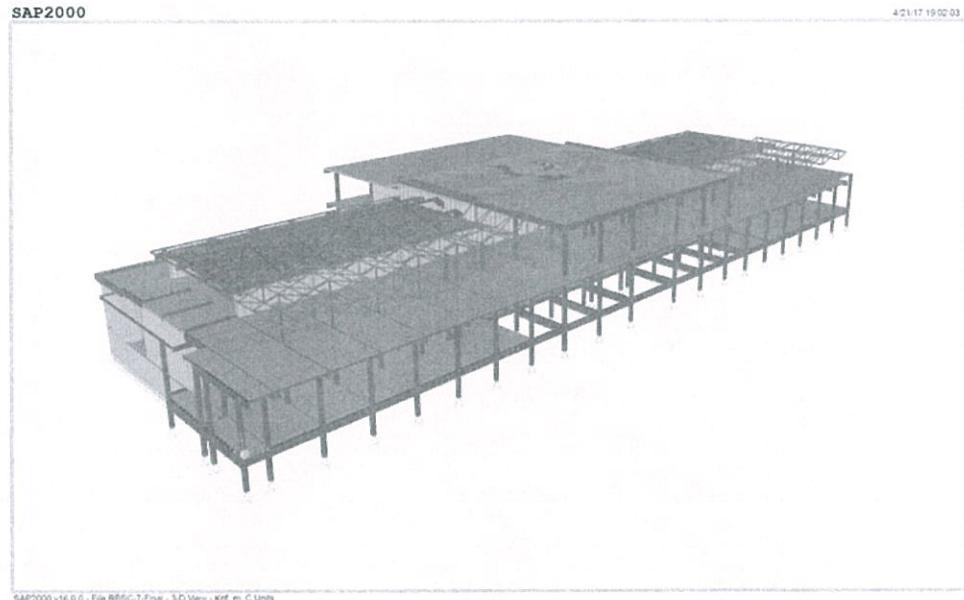
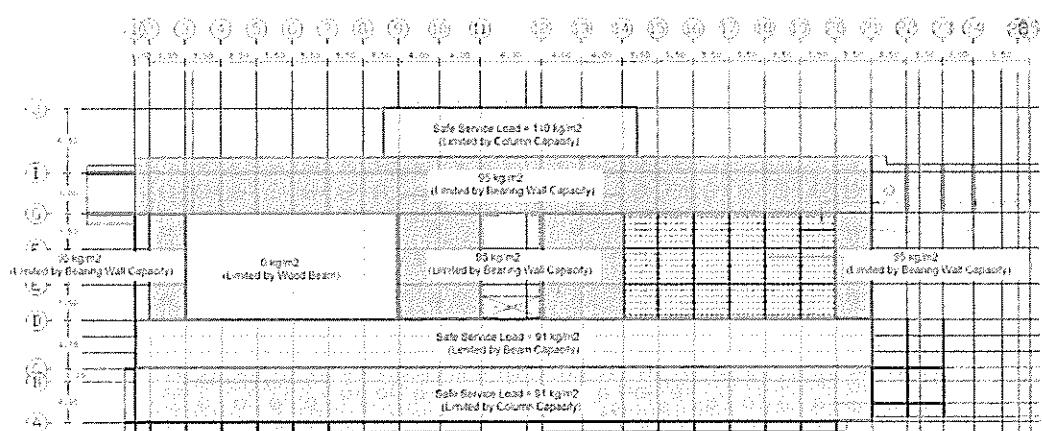
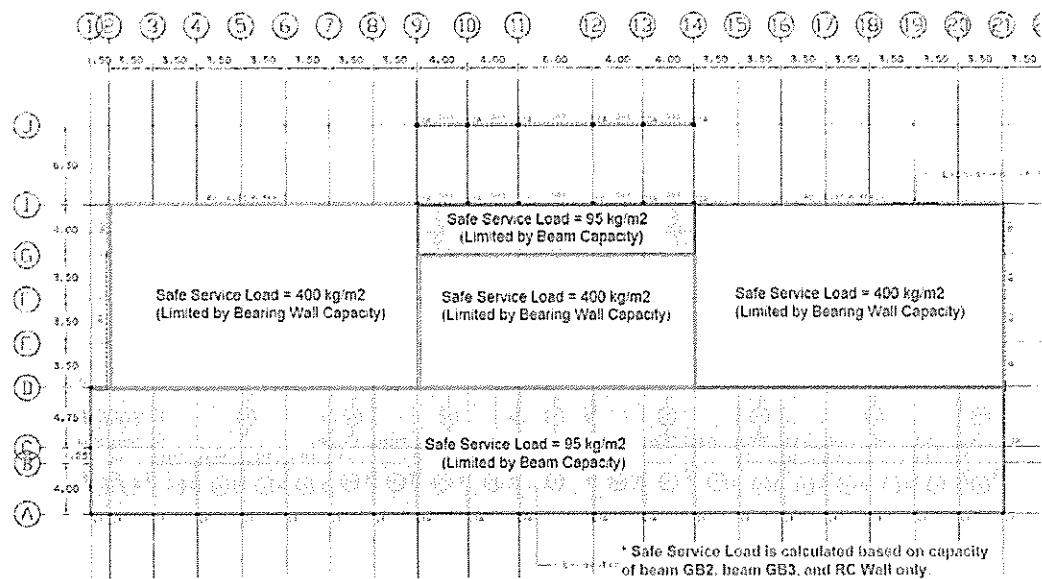


Figure 04 3-Dimensional mathematical model



Safe service load as recommend above, should be consider the additional comment as follow.

- A) 2nd floor slab in the middle of the building is timber structure (D-G/3-9 and D-G/14-20). Safe service load of these areas are very low. It is recommended to stop using these areas and do not use as stock area.
- B) Safe service load on terrace of 2nd floor (A-D/1-21) area are quite low (~ 100 kg./ sq.m.). It is strongly recommended to control amount of people to use this area (especially on horse racing time) not more than the recommended service load as above.
- C) Safe service load of 2nd floor, D-G/9-11 and D-G/12-14 area are quite low (~ 100 kg./ sq.m.). It is strongly recommended to control amount of people to use this area not more than the recommended service load as above.
- D) Safe service load of 2nd floor I-G/1-21 and D-G/20-21 area are quite low (~ 100 kg./ sq.m.). It is strongly recommended to control amount of people to use this area not more than the recommended service load as above.

6. Building Condition Classification

In year 2019, the detail structure analysis was not performed. However the structure stability was evaluated by the visual condition and the above field survey & testing base on the criteria modified from the recommendation of *Burland et, al, 2001* (Building Damage Classification) are shown in Table 03 below.

Table 03 Degree of damage*

Degree of Damage	Risk Category	Overall Condition
Moderate - Severe	3-4	The overall current structure stability may lower than the standard requirement

*: Evaluation base on the criteria modified from *Burland et al 2001*

7. Conclusion and Comments

- 7.1 At present (year 2019), the clubhouse building was classified in “**Moderate-Severe**” degree of damage based on the criteria modified from Burland et, al, 2001 recommendation. In these categories, **the current overall structure stability may lower than the standard requirement**. It is recommended to consider as follow.
- 7.1.1 Confirm the stability of each structure members by details structure analysis, similar to the report on year 2017.
- 7.1.2 All insufficient capacity member, indicated by the analysis result in clause 7.1.1 shall be strengthened by proper method.
- 7.1.3 During the period, waiting for the result on clause 7.1.1, the safe service load on each part of the building **shall be limited as specified in report on year 2017** or as mentioned in Fig 05 and Fig 06.
- 7.2 All physical distresses, found and recorded in table 1, shall be rectified by proper method or as suggested below.
- 7.2.1 Concrete spalling and/or rebar corroded exposed (distress type 1) are assumed cause by **corrosion of rebar**. It is recommended to repair by conventional patch and repair (CPR). The detail method of repair can be referred to *Standard No. 1901-51 (Concrete Repair Standard)* issued by Department of Public Works and Town & Country Planning, Ministry of Interior as described below.
- 7.2.2 Crack lines on bottom of slab (distress type 2&3) are assumed cause by deflection of slab, these crack lines should be filled by epoxy injection method referred to *Standard No. 1901-51 (Concrete Repair Standard)* for integrity of slab section and serviceability in long term.

- 7.2.3 Crack lines on top of slab along the position of beam or bearing wall underneath (distress type 4) are assumed caused by excess negative moment over support area. It is recommended to install dowel bar every 20 cm. to improve the moment capacity of slab before patching with high elastic plaster material.
- 7.2.4 Crack lines on top in the middle of slab (distress type 5) are assumed cause by plastic shrinkage. It is recommended to fill all crack lines where crack width more than 0.3 mm. by epoxy injection method under low pressure grouting.
- 7.2.5 The crack lines found in the middle zone of wall (distress type 6), it is recommended to repair by stitching method. V-groove about 10 cm width shall be prepared along the crack lines. Install Ø 4 mm wire every 0.15 m (Ø 4 mm wire @0.15 m) perpendicular to crack lines. After that, fill the groove line with high elastic plaster material.
- 7.3 Long term settlement monitoring is recommended to carry out at least once a year in order to observe the progress of differential settlement which found in the north wing of the building.