



JABATAN KERJA RAYA MALAYSIA
CAWANGAN KEJURUTERAAN JALAN & GEOTEKNIK,
IBU PEJABAT JKR MALAYSIA,
TINGKAT 26, MENARA PJD,
NO. 50 JALAN TUN RAZAK,
50400 KUALA LUMPUR

No. Telefon : 03 - 2618 8385
No. Fax : 03 - 2618 7349



Ruj.Kami : (6) JKR.CKJG.GFR 090.040 / B / 10 / Jld 5
Tarikh : 16 hb April 2012

Pengarah,
Cawangan Senggara Fasiliti Bangunan,
Ibu Pejabat JKR Malaysia,
Tingkat 1, Blok F,
Jalan Sultan Salahuddin,
50582 Kuala Lumpur

Tuan,

Projek : SEKOLAH MENENGAH BERASRAMA PENUH INTEGRASI SABAK BERNAM,
SELANGOR

Perkara : Laporan Pemeriksaan Geoteknik

Dengan segala hormatnya merujuk perkara di atas.

2. Bersama-sama ini disertakan laporan pemeriksaan geoteknik untuk makluman dan tindakan pihak tuan selanjutnya.

Sekian, terima kasih.

'BERKHIDMAT UNTUK NEGARA'

Saya yang menurut perintah,

.....
(IR. DR. HAJI MOHAMAD NOR BIN OMAR)

Ketua Penolong Pengarah Kanan
Unit Geoteknik Forensik
Cawangan Kejuruteraan Jalan dan Geoteknik
Ibu Pejabat JKR Malaysia, Kuala Lumpur
b/p : Pengarah Cawangan Kejuruteraan Jalan dan Geoteknik



NO. SIRIM SJIL. MS ISO 9001:0326



**LAPORAN PEMERIKSAAN GEOTEKNIK
SEKOLAH BERASRAMA PENUH
INTEGRASI SABAK BERNAM**



Disediakan oleh :

**Unit Geoteknik (Forensik)
Cawangan Kejuruteraan Jalan dan Geoteknik
Ibu Pejabat JKR Malaysia,
Tingkat 23A, Menara PJD,
Jalan Tun Razak, 50400 Kuala Lumpur**



KANDUNGAN

<u>PERKARA</u>	<u>HALAMAN</u>
1. ABSTRAK	1
2. TUJUAN	1
3. OBJEKTIF	1
4. KADEAH PEMERIKSAAN	1
5. LATAR BELAKANG MASALAH	2
6. UJIAN PENYIASATAN TANAH	2
7. PROFIL TANAH	2
8. PENEMUAN	3
9. HASIL ANALISIS	5
10. KETERANGAN MASALAH	6
11. SYOR BAIK PULIH	6
12. KESIMPULAN	7
13. LAMPIRAN A (Lokasi Kerja Ujian Penyiasatan Tanah)	8
14. LAMPIRAN B (Profil Tanah)	9
15. LAMPIRAN C (Analisis Enapan Pengukuhan)	10
16. LAMPIRAN D (Analisis Keupayaan Galas)	11
17. LAMPIRAN E (Lukisan Tipikal Apron)	12



ABSTRAK

Lawatan tapak telah dijalankan pada 14 April 2010 dan 14 April 2011 ke Sekolah Asrama Penuh Integrasi, Sabak Bernam, Selangor. Lawatan tersebut adalah susulan aduan yang diterima oleh pihak JKR mengenai **masalah mendapan tanah** di sekolah tersebut. Unit Geoteknik Forensik, Cawangan Kejuruteraan Jalan dan Geoteknik (CKJG), JKR telah menghantar wakil untuk menjalankan pemeriksaan.

Hasil daripada lawatan tapak tersebut, pihak JKR telah mencadangkan kerja –kerja ujian penyiasatan tanah (SI) dijalankan di sekolah berkenaan. Pada September 2011, kerja-kerja SI telah dijalankan oleh Kumpulan Ikram Sdn Bhd dan selesai sepenuhnya pada Disember 2011.

TUJUAN

Laporan ini ditulis bagi mengemukakan **hasil pemeriksaan geoteknik** yang telah dijalankan oleh Unit Geoteknik Forensik tentang masalah **masalah mendapan tanah** di sekolah tersebut.

OBJEKTIF

Objektif laporan ini dibuat adalah untuk :

1. Menilai keadaan kawasan bermasalah
2. Menyiasat punca masalah.
3. Memberi cadangan yang sesuai bagi mengatasi masalah.

KAEDAH PEMERIKSAAN

1. Lawatan tapak ke tempat kejadian.
2. Pemerhatian secara visual yang dibuat di tempat kejadian.
3. Perbincangan dengan wakil JKR Sabak Bernam dan kakitangan Sekolah Asrama Integrasi, Sabak Bernam.
4. Melakar profil tanah berdasarkan Borelog dari ujian SI.
5. Analisis enapan pengukuhan dan keupayaan galas berdasarkan maklumat daripada ujian SI.

LATAR BELAKANG MASALAH

Sekolah Asrama Penuh Integrasi Sabak Bernam, mula beroperasi pada sekitar tahun 2000. Sekolah ini mengandungi blok pentadbiran, blok akademik, asrama pelajar, dewan makan, surau, kuarters kakitangan dan juga padang permainan. Sekolah ini telah dibina secara **reka dan bina** (*design build*) dengan Kementerian Pelajaran Malaysia (KPM) sebagai pelanggan. Sekolah ini telah mengalami masalah mendapan tanah pada sekeliling blok-blok bangunannya. Mendapan jelas kelihatan pada bahagian apron di sekeliling bangunan. Bagaimanapun, struktur bangunan masih dalam keadaan baik dan tiada tanda keretakan muncul pada permukaan bangunan sewaktu lawatan.

UJIAN PENYIASATAN TANAH (SI)

Ujian Penyiasatan Tapak (SI) telah dijalankan oleh kumpulan Ikram Sdn Bhd pada bulan September 2009. Ujian SI ini merangkumi 10 lubang jara (BH) dan 20 ujian Mckintosh Probe (MP). (lihat lampiran A – Lokasi kerja Ujian Penyiasatan Tanah)

Ujian Penusukan Piawai (SPT) telah di jalankan pada setiap kedalaman 1.5 m dalam tanah untuk semua lubang jara. 5 bacaan konsekutif SPT - N lebih daripada 50 ($SPT\ N > 50$) tidak dapat capai untuk semua lubang jara. Pengorekan lubang jara telah diberhentikan pada kedalaman maksimum iaitu lebih kurang 45.00m, antara lapisan pasir berkelodak (silty SAND) *medium dense to dense*.

Nilai 400 hentakan untuk 300 mm lapisan tanah (400 blows/300mm) tidak dapat dicapai untuk semua ujian MP. Kesemua ujian MP telah diberhentikan pada kedalaman maksimum 15m. Ini menerangkan bahawa tanah di kawasan sekolah adalah tanah lembut. Melalui keputusan ujian MP ini juga, dapat ditentukan kawasan sekolah adalah dibina di atas tanah tambak setebal 0.3 – 0.6m.

Ujian-ujian makmal seperti Ujian Ricip Tiga Paksi (Triaxial test), Ujian Oedometer telah dijalankan pada sample tak terganggu tanah dari lubang jara. Ujian klasifikasi seperti analisis ayakan, Had Atterberg dan ujian kimia juga dijalankan pada sample terganggu dan sample tak terganggu tanah dari lubang jara.

PROFIL TANAH

Berdasarkan keputusan daripada lubang jara yang diperolehi, BH1 adalah yang paling kritikal. untuk lapisan 0 – 8m, tanah adalah terdiri daripada very soft SILT, very soft CLAY , very soft sandy CLAY dan very soft sandy SILT. Kemudian antara 8 – 26m pula lapisan tanah terdiri daripada tanah very soft CLAY. Ini diikuti dengan beberapa lapisan sandy SILT, sandy CLAY, stiff to firm CLAY dan medium dense SAND. Secara umumnya, lapisan profil tanah meningkat dari segi ketumpatan berdasarkan bacaan SPT-N antara 0 hingga 17. (lihat lampiran B – Profil tanah)

PENEMUAN



Gambar 1

Rain water drain pipe (RWDP) yang telah tercabut



Gambar 2

Mendapan tanah pada apron di blok akademik



Gambar 3

Tanda mendapan tanah pada planter box di dewan makan.



Gambar 4

Tanda mendapan tanah pada apron di asrama pelajar



Gambar 5

Sistem saliran yang tidak berfungsi dengan baik



Gambar 6

Lokasi mendapan tanah yang telah dibaik pulih



HASIL ANALISIS

Pengukuhan Tanah

Kadar mendapan akibat proses pengukuhan tanah telah dianggarkan berdasarkan lubang jara yang paling kritikal. Lubang jara BH1 telah dipilih kerana ia mempunyai lapisan tanah liat lembut (*soft clay*) yang paling dalam dengan ketebalan sehingga 30m. Anggapan yang dibuat untuk pengiraan anggaran mendapan pengukuhan adalah ;

1. Tanah ditambak sewaktu kerja tanah/pembinaan
2. Pertambahan tegasan ($\Delta\sigma$) adalah daripada apron sahaja

Berdasarkan pengiraan, jumlah enapan pengukuhan yang diperolehi adalah 0.688m. Dan ketika ini juga peratus proses pengukuhan yang telah berlaku adalah 17.4 % dengan jumlah enapan sebanyak 0.119m. Berdasarkan pemerhatian yang dibuat di tapak pula, mendapan yang terjadi adalah sekitar 0.100m hingga 0.130m. Proses pengukuhan ini masih aktif dan dijangka mengambil masa sehingga 300 tahun untuk berhenti.

(lihat lampiran C – Analisis enapan pengukuhan)

Keupayaan Galas

Semakan keupayaan galas juga telah dibuat bagi menentukan kekuatan tanah untuk menanggung beban daripada tambakan dan apron. Berdasarkan pengiraan, keupayaan galas yang dibenarkan adalah 29.94 kN/m^2 . Beban yang perlu ditanggung pula adalah 12 kN/m^2 . Ini bermaksud, untuk kedalaman 0 – 0.5m, walaupun tanah adalah lembut dan mempunyai nilai SPT-N = 0, ia masih mampu untuk menanggung beban daripada tambakan dan apron.

(lihat lampiran D – Analisis keupayaan galas)

Cerucuk

Berdasarkan ujian *parallel seismic* yang dijalankan, anggaran kedalaman cerucuk adalah lebih daripada 27 m hingga 38 m. Ini bermaksud cerucuk tersebut adalah *frictional pile* kerana nilai SPT-N untuk tanah tidak mencapai 50 pada kedalaman tersebut, berpandukan ujian SI terbaru. Kapasiti keupayaan cerucuk adalah berdasarkan *skin friction* antara permukaan cerucuk dengan tanah dan *end bearing* hujung cerucuk pada lapisan tanah yang berkaitan.



KETERANGAN MASALAH

1. Tanah liat lembut

Keseluruhan kawasan sekolah adalah berada di atas lapisan tanah liat lembut yang tebal. Tanah liat lembut tidak mempunyai sifat kejuruteraan yang baik. Ia perlu dirawat untuk meningkatkan kekuatannya dengan mempercepatkan proses pengukuhan tanah bagi mengurangkan kesan mendapan. Bagaimanapun tidak dapat dipastikan samada kerja-kerja rawatan tanah (*ground treatment*) di kawasan sekolah pernah dibuat atau tidak.

2. Pemadatan tanah tambak

Mengikut amalan kejuruteraan, tanah tambak hendaklah dipadatkan dengan mengikut spesifikasi yang ditetapkan. Kawasan sekolah ini berkemungkinan di bina di atas tanah tambak. Sekiranya tanah tambak tidak dipadatkan dengan sempurna mengikut spesifikasi yang ditetapkan ianya juga boleh mengakibatkan pemendapan tanah berlaku. Spesifikasi untuk kerja pemadatan adalah seperti rujukan di bawah ;

JKR Standard Specifications for Building Works/ Sect C Excavation & Earthwork / sub 14 Cut & Fill to Formation Level

ATAU

JKR Standard Specifications for Road Works/ Sect2 Earthwork / sub 2.2.4 Earth Embankment

3. Struktur bangunan ini disokong oleh asas cerucuk. Ini menjelaskan struktur bangunan yang masih baik, berdasarkan pemerhatian ketika lawatan tapak.

SYOR BAIKPULIH

1. Membaikpulih struktur lantai apron

Melalui kaedah ini, apron asal akan dipecahkan. Setelah itu tanah asal di buang sehingga kedalaman 0.6m. Kemudian tanah akan ditambah dengan dua lapisan iaitu lapisan pertama, lapisan pasir setebal 0.3m dan lapisan kedua adalah lapisan *hadcore* juga dengan ketebalan 0.3m. Kedua-dua lapisan pasir dan tanah yang sesuai perlu dipadatkan mengikut spesifikasi yang ditetapkan. Spesifikasi yang berkaitan adalah seperti rujukan di bawah ;

JKR Standard Specifications for Building Works/ Sect C Excavation & Earthwork / sub 14.0 Cut & Fill to Formation Level/ 14.5 Soft spot

ATAU

JKR Standard Specifications for Road Works/ Sect2 Earthwork / sub 2.2.3.4 Removal of unsuitable material

Setelah selesai kerja-kerja tanah / pemadatan, barulah apron dibina semula.
(lihat lampiran E – Lukisan Tipikal Apron)



2. Kerja rawatan tanah untuk keseluruhan kawasan

Untuk menjalankan kerja-kerja rawatan tanah untuk keseluruhan kawasan sekolah adalah sukar dan mustahil kerana bangunan sekolah telah siap didirikan. Seharusnya kerja-kerja rawatan tanah dijalankan pada fasa kerja tanah sewaktu pembinaan. Untuk meminimumkan kesan mendapan tanah ini adalah dengan membaikpulih kerosakan yang berlaku secara berterusan.

3. Mengganti semula *Rain Water Drain Pipe* (RWDP) yang telah rosak dan tercabut.
4. Sistem kumbahan di kawasan sekolah juga perlu diperiksa oleh pihak yang berkenaan. Sekiranya berlaku masalah kebocoran yang teruk, sistem kumbahan perlu dinaiktaraf / dibaikpulih. Disebabkan masalah mendapan tanah, paip kumbahan yang fleksible seperti paip HDPE adalah di cadangkan.
5. Sistem saliran yang mengalami masalah seperti air tidak mengalir dan keretakan, hendaklah di bina semula. Rekabentuk saliran perlu mempunyai kapasiti yang cukup dan mempunyai kecerunan yang sesuai agar sistem saliran dapat berfungsi dengan baik.

KESIMPULAN

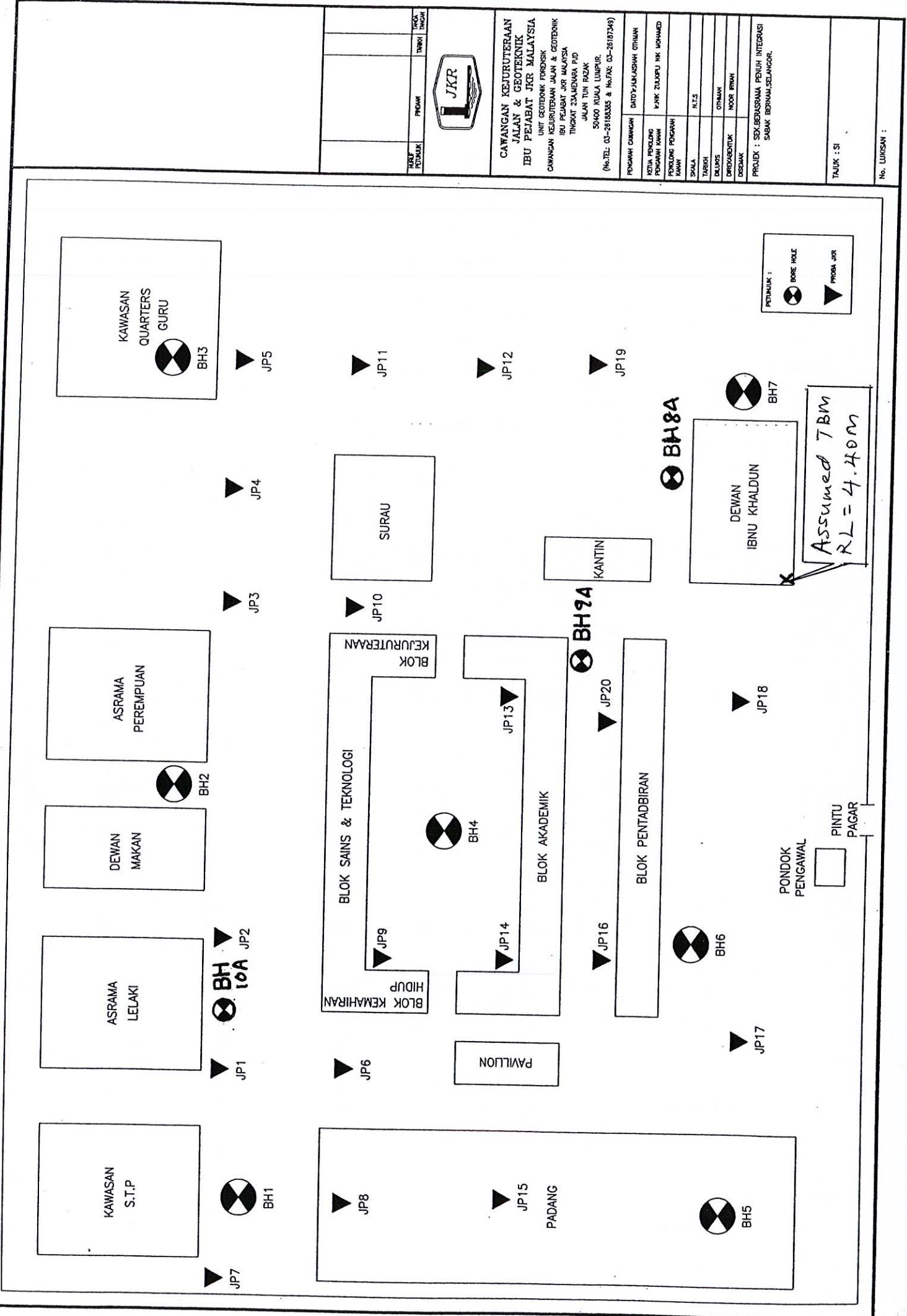
Mendapan akibat proses pengukuhan tanah berlaku di sekeliling kawasan bangunan sekolah. Kerosakan pada apron akibat mendapan tanah yang terjadi adalah disebabkan oleh bangunan sekolah di bina di atas lapisan tanah liat lembut yang tebal. Tanah liat lembut ini mempunyai ketebalan sehingga 30 m dan masih mengalami proses pengukuhan.

Di samping itu, apron sediada yang dibina adalah dari jenis *non suspended*. Ini bermaksud apron tersebut dibina secara berasingan dan tidak disambung dengan besi tetulang ke struktur bangunan. Oleh hal yang demikian ia akan mengalami penurunan mengikut lapisan tanah di bawahnya.

Bagi struktur bangunan, tiada tanda-tanda / petunjuk yang ia turut mengalami mendapan tanah (*differential settlement*). Ini berkemungkinan struktur bangunan di bina dengan asas cerucuk untuk menyokongnya. Secara keseluruhannya, struktur bangunan tidak mengalami kerosakan major dan masih berada dalam keadaan yang baik.



LAMPIRAN A
Lokasi Kerja Ujian Penyiasatan Tanah





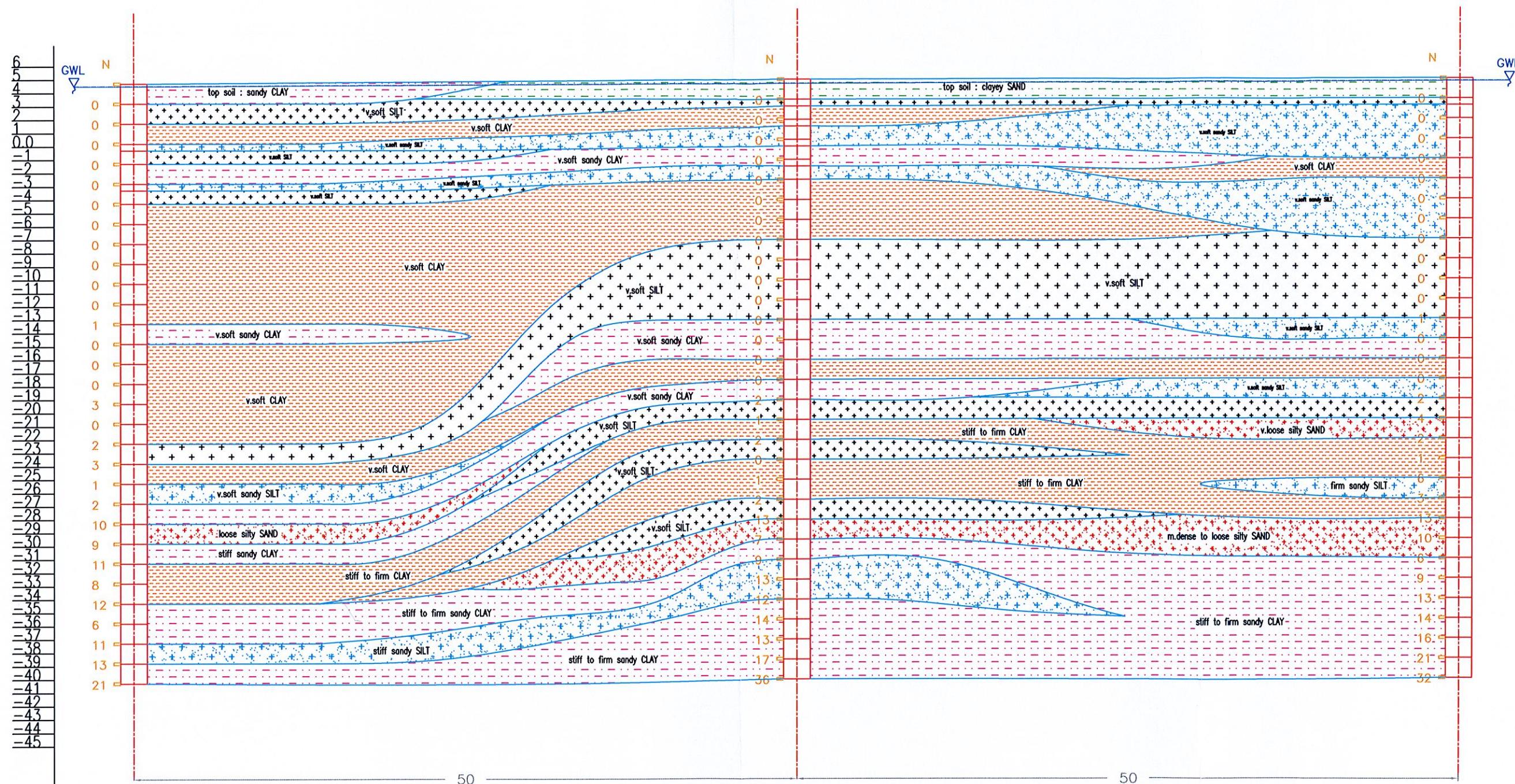
LAMPIRAN B PROFIL TANAH

BH1
RL = 4.71m
GWL=0.25m

BH2
RL = 5.02m
GWL=0.30m

BH3
RL = 5.07m
GWL=0.20m

ELEVATION IN METRES



CROSS SECTION B

PETUNJUK :



GWL



CLAY



Sandy SILT



Sandy CLAY



SILT



Clayey SAND



Silty Sandy



CAWANGAN KEJURUTERAAN JALAN & GEOTEKNIK
JABATAN KERJA RAYA MALAYSIA
UNIT GEOTEKNIK
CAWANGAN KEJURUTERAAN JALAN & GEOTEKNIK
IBU PEJABAT JKR MALAYSIA
TINGKAT 23A, MENARA PJD
NO 50 JALAN TUN RAZAK
50400 KUALA LUMPUR
(No. TEL : 03-40418536 & No. FAX : 03-40418532)

PENGARAH CAWANGAN:
Dato' Ir. Hjh AISHAH BTE OTHMAN

KETUA PENOLONG PENGARAH KANAN :
Ir NIK ZULKIPLI NIK MOHAMED

PENOLONG PENGARAH KANAN :

HURUF
PETUNJUK

PINDAAN

TARIKH

T.T.

SKALA : AS ABOVE

TARIKH : FEB 2012

PROJEK : MASALAH MENDAPAN TANAH DI SEKOLAH BERASRAMA PENUH INTEGRASI SABAK
BERNAM, SELANGOR DARUL EHSAN

DILUKIS :

FAIZAL

DIREKABENTUK: NOR IRWAN OTHMAN

DISEMAK :

No. LUKISAN :

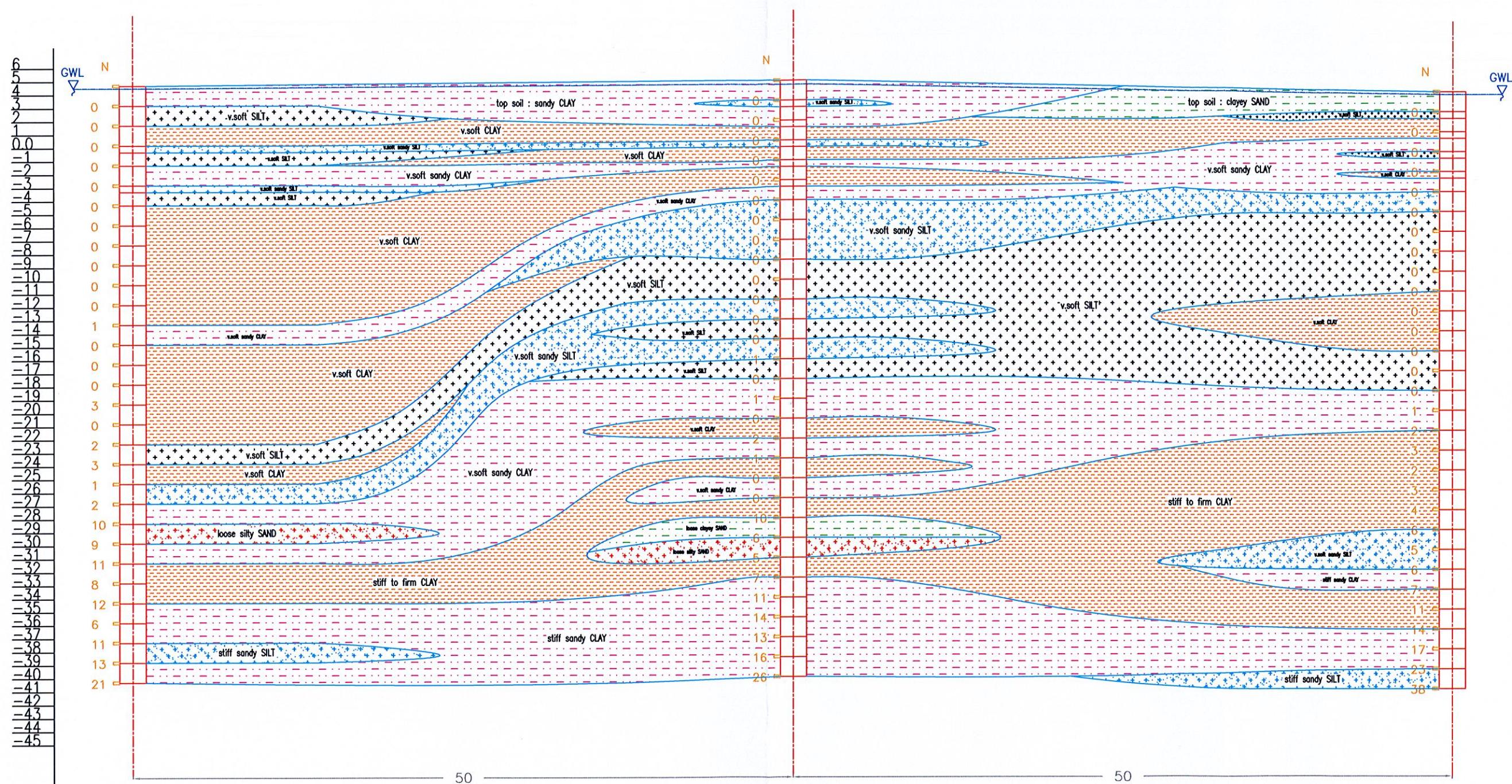
TAJUK : SOIL PROFILE - CROSS SECTION B

BH1
RL = 4.71m
GWL=0.25m

BH4
RL = 5.05m
GWL=0.30m

BH7
RL = 4.08m
GWL=0.20m

ELEVATION IN METRES



CROSS SECTION C

PETUNJUK :



GWL



CLAY



Sandy SILT



Sandy CLAY



SILT



Clayey SAND



Silty Sandy



CAWANGAN KEJURUTERAAN JALAN & GEOTEKNIK
JABATAN KERJA RAYA MALAYSIA
UNIT GEOTEKNIK
CAWANGAN KEJURUTERAAN JALAN & GEOTEKNIK
IBU PEJABAT JKR MALAYSIA
TINGKAT 23A, MENARA PJD
NO 50 JALAN TUN RAZAK
50400 KUALA LUMPUR
(No. TEL : 03-40418536 & No. FAX : 03-40418532)

PENGARAH CAWANGAN:
Dato' Ir. Hjh AISHAH BTE OTHMAN
HURUF
PETUNJUK
KETUA PENOLONG PENGARAH KANAN :
Ir NIK ZULKIPLI NIK MOHAMED
PENOLONG PENGARAH KANAN :
PINDAAN

TARIKH

T.T.

SKALA : AS ABOVE

TARIKH : FEB 2012

DILUKIS : FAIZAL

DIREKABENTUK: NOR IRWAN OTHMAN

DISEMAK :

PROJEK : MASALAH MENDAPAN TANAH DI SEKOLAH BERASRAMA PENUH INTEGRASI SARAK
BERNAM, SELANGOR DARUL EHSAN

TAJUK : SOIL PROFILE - CROSS SECTION C

No. LUKISAN :



**LAMPIRAN C
ANALISIS ENAPAN PENGUKUHAN**

<N/M2	V.ratio loading	Mv m2/MN	Cv m2/Yr
0	3.264	0.000	0.00
5.49	3.139	5.373	2.99
10.99	3.029	4.796	1.21
21.98	2.734	6.673	1.02
43.96	2.307	5.204	0.67
87.91	1.867	3.027	0.63
175.83	1.687	0.714	1.73
43.96	1.742		
21.98	1.793		

Projek : MASALAH MENDAPAN TANAH DI SEK. BERASRAMA PENUH
INTEGRASI, SABAK BERNAM, SELANGOR.

Bore Hole : BH/1

Sample No. : UD1

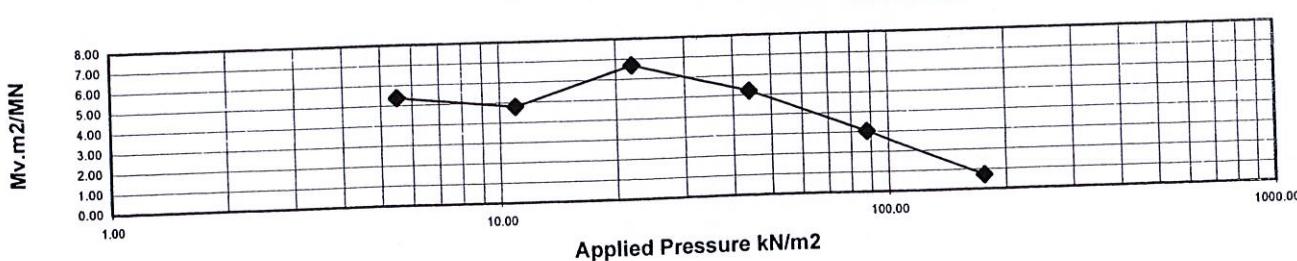
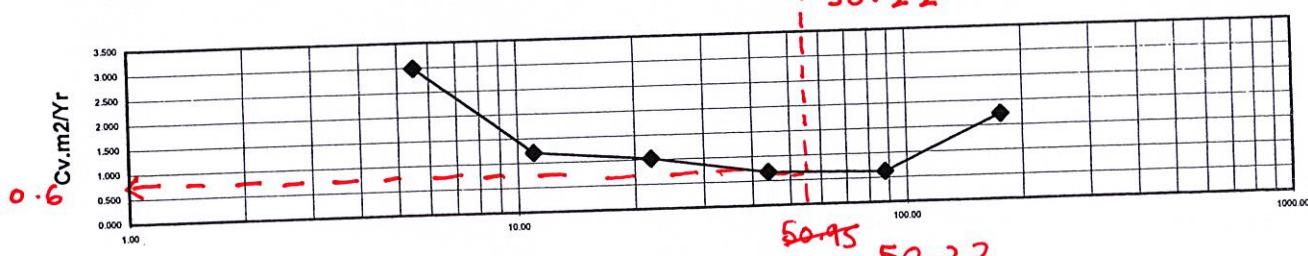
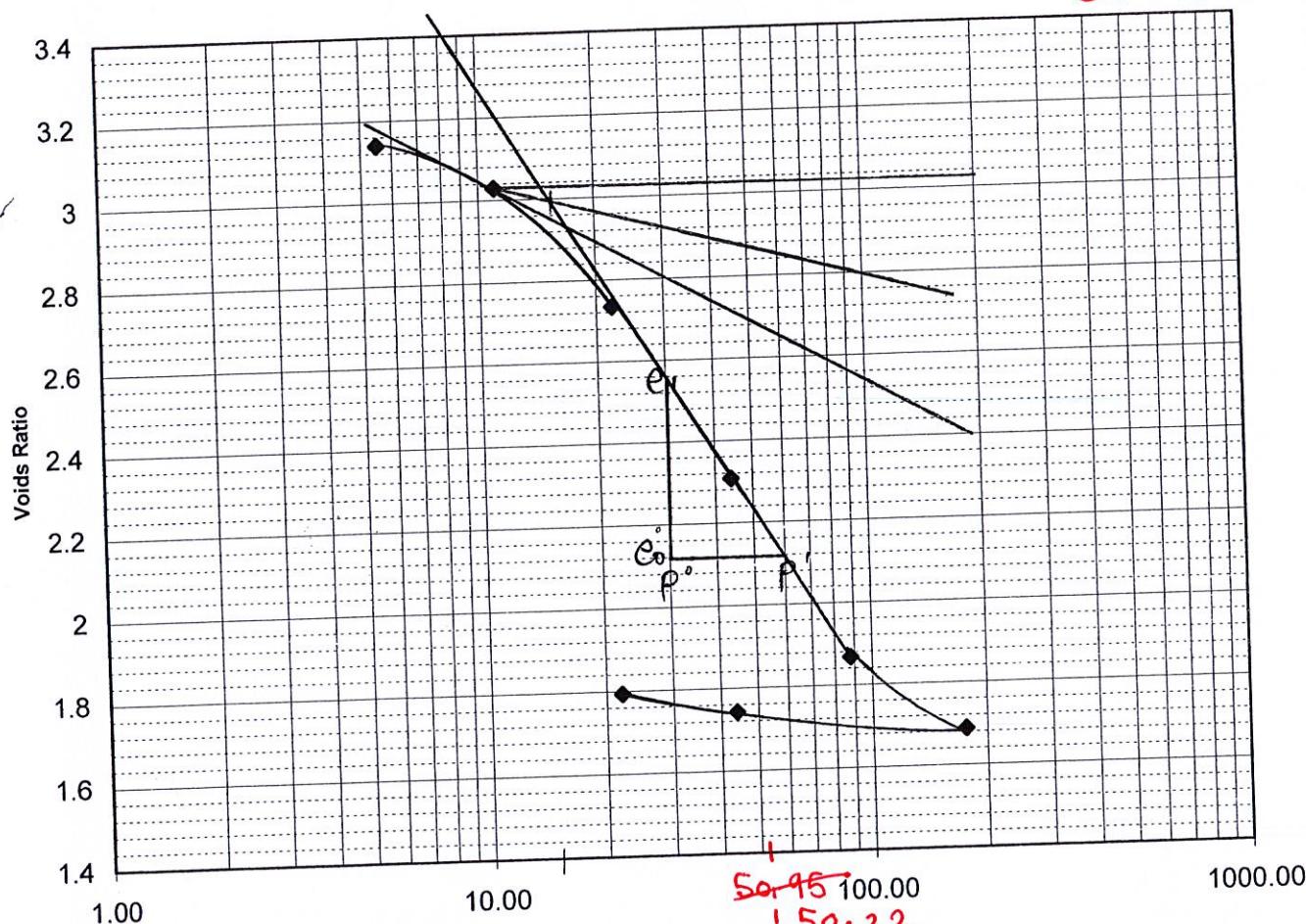
Depth : 2.00 - 2.50m

$$P_c = 15.81 \text{ kN/m}^2$$

$$C_c = 1.46$$

$$\sigma_0 = 50.95 \text{ kN/m}^2$$

$$C_v = 0.6 \text{ m}^2/\text{yr}$$



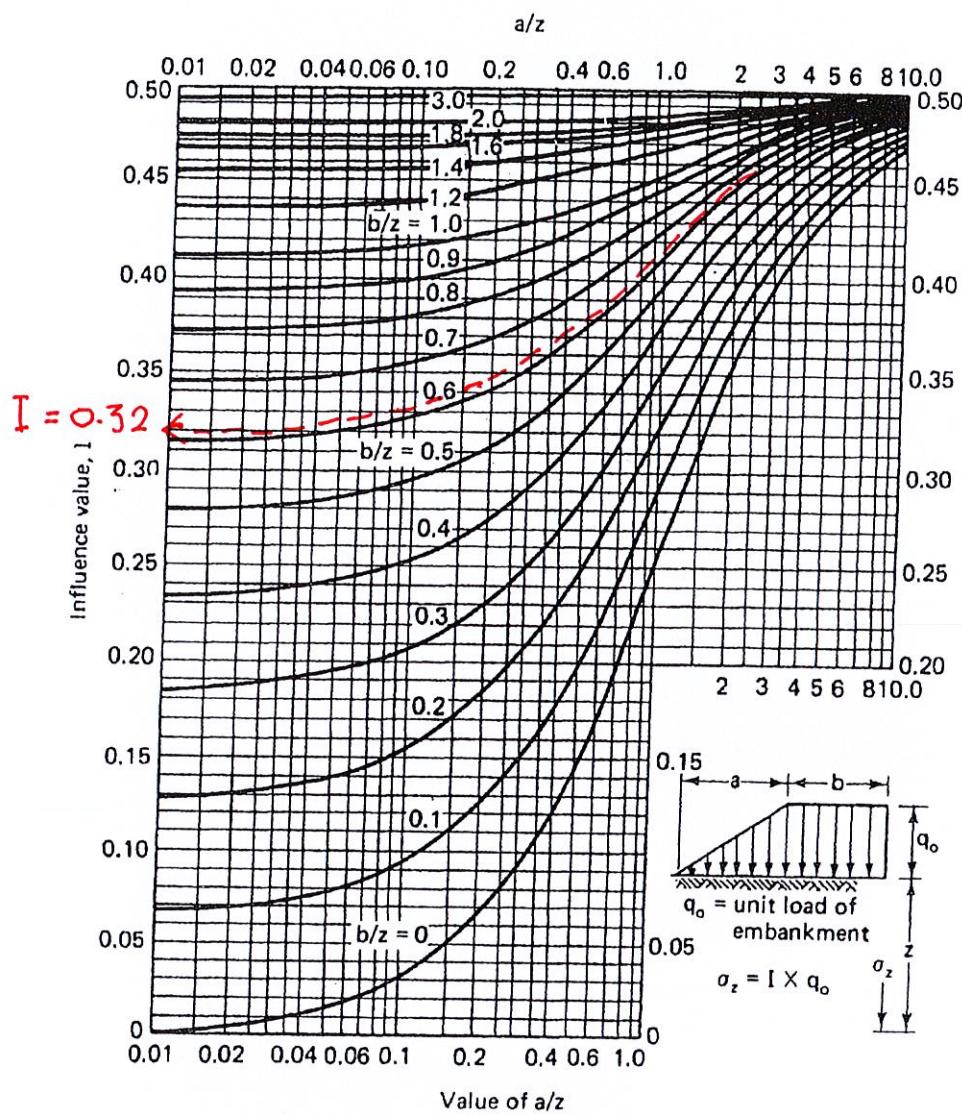
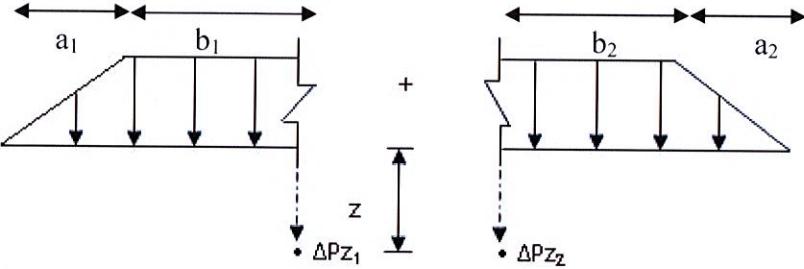


FIGURE 6.8 Chart for calculating the increase in vertical stress beneath the center of a very long embankment; see Table 6.7. (From NAVFAC DM-7.1 1982 and Osterberg 1957; reproduced from Holtz and Kovacs 1981.)

Unit Geoteknik Forensik Cawangan Kejuruteraan Jalan dan Geoteknik Jabatan Kerja Raya			Projek : Mendapan Tanah di Sekolah Berasrama Penuh Integrasi Sabak Bernam	
Perkara : Analisis Enapan Pengukuhan		Rekabentuk Oleh :		Tarikh :
Rujukan	Kira-Kira		Catatan	
Dari BH 1	<p>Diagram illustrating the soil profile from Bore Hole 1 (BH 1). The profile shows:</p> <ul style="list-style-type: none"> Tanah Tambak ($\gamma_o = 18 \text{ kN/m}^3$) at the top, 0.5 m thick. Very Soft Clay (yellow) below, 32.5 m thick. Clayey SAND (dotted pattern) at the bottom, 0.5 m thick. <p>Properties of the Tambak layer:</p> <ul style="list-style-type: none"> Beban dari apron = 3 kN/m^2 $C_c = 1.46$ $e_o = 3.26$ $P_c = 16 \text{ kN/m}^3$ $C_v = 0.6 \text{ kN/m}^2$ SPT – N = 0 			
	<p>Rajah 1 - Lakaran lapisan tanah dan beban dari tambakan + apron</p> <p>Anggapan yang di buat untuk pengiraan enapan pengukuhan ;</p> <ol style="list-style-type: none"> 1. Kawasan sekolah dibina di atas tanah tambakan 0.5 m 2. Anggaran 20 m lebar diambil untuk sebuah bangunan <p>Diagram illustrating the site plan. A central building is 20 m wide. It is flanked by two 5 m wide aprons, each resting on a 0.5 m thick layer of Tanah Tambak. The entire structure sits on a base of Very Soft CLAY.</p>			
	<ol style="list-style-type: none"> 3. Analisis dijalankan berdasarkan profil tanah dari BH1 kerana ia mempunyai lapisan tanat liat lembut yang tebal. 			

Unit Geoteknik Forensik Caw Kejuruteraan Jalan dan Geoteknik Jabatan Kerja Raya			Projek : Mendapan Tanah di Sekolah Berasrama Penuh Integrasi Sabak Bernam
Perkara : Analisis Enapan Pengukuhan		Rekabentuk Oleh :	Tarikh :
Rujukan	Kira-Kira		Catatan
	<p>Tegasan awalan, σ_0 = $\gamma \times H/2$ $= 12.9 \text{ kN/m}^3 \times (32.5\text{m}/2)$ $= 209.63 \text{ kN/m}^2$</p> <p>Tekanan air liang, u = $\gamma_w \times H/2$ $= 9.81 \text{ kN/m}^3 \times (32.5\text{m}/2)$ $= 159.41 \text{ kN/m}^2$</p> <p>Tegasan efektif, σ'_0 = $\sigma_0 - u$ $= 209.63 - 159.41$ $= 50.22 \text{ kN/m}^2$</p> <p>Tegasan tambahan, $\Delta\sigma$ = Beban dari tambakan + Beban dari apron $= (\gamma \times H) \text{ kN/m}^2 + 3 \text{ kN/m}^2$ $= (18 \times 0.5) \text{ kN/m}^2 + 3 \text{ kN/m}^2$ $= 12 \text{ kN/m}^2$</p>		
	Perubahan tegasan tambahan ikut kedalaman (kaedah Osterberg) ;		
			
	$a_1 = 0$ $b_1 = \text{anggaran lebar sebuah bangunan} = 20 \text{ m}, 0.5 \times 20 = 10 \text{ m}$ $z = 16.5 \text{ m} (\frac{1}{2} \text{ kedalaman})$ $a_1 / z = 0 / 16.5 = 0$ $b_1 / z = 10 / 16.5 = 0.61$		
	Dari carta Osterberg, <i>influence value Io</i> yang diperolehi adalah 0.32		
	Maka tegasan tambahan pada kedalaman 16.5m		
	$= I_o \times \Delta\sigma = (0.32 + 0.32) \times 12 \text{ kN/m}^2 = 7.68 \text{ kN/m}^2$		
	Jumlah tegasan pada kedalaman 16.5m = $50.22 + 7.68 = 57.9 \text{ kN/m}^2$ Berdasarkan graf eo vs p, nilai P_c adalah 15.8 kN/m^2		
	$P_c = 15.81 \text{ kN/m}^2 < \sigma_0 + \Delta\sigma = 57.9 \text{ kN/m}^2$, maka tanah liat adalah terkukuh normal		

Unit Geoteknik Forensik Caw Kejuruteraan Jalan dan Geoteknik Jabatan Kerja Raya			Projek : Mendapan Tanah di Sekolah Berasrama Penuh Integrasi Sabak Bernam																																																	
Perkara : Analisis Enapan Pengukuhan		Rekabentuk Oleh :		Tarikh :																																																
Rujukan	Kira-Kira		Catatan																																																	
	<p>Persamaan enapan pengukuhan normal ;</p> $Sc = Cc \times \frac{H}{eo+1} \times \frac{\log \sigma' + \Delta\sigma}{\sigma'}$ <p>Anggaran enapan pengukuhan ;</p> $= 1.46 \times \frac{33 \text{ m}}{1 + 3.26} \times \frac{\log (50.22 \text{ kN/m}^2 + 7.68 \text{ kN/m}^2)}{50.22 \text{ kN/m}^2}$ $= 0.688 \text{ m} = 68.8 \text{ cm}$ <p>Tempoh enapan pengukuhan ;</p> $T = \frac{C_v t}{H_{dr}^2}$ <p>Dari graf Cv melawan Tegasan, nilai Cv yang diperolehi untuk tegasan = 50.22 kN/m² adalah 0.6 m²/yr.</p> <p>Nilai H adalah ½ kedalaman tanah liat iaitu 32.5m / 2 = 16.25m (double drainage)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>U (%)</th> <th>cv (m²/yr)</th> <th>H/2 (m)</th> <th>T</th> <th>t (yr)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr><td>10</td><td>0.6</td><td>16.25</td><td>0.008</td><td>3.52</td></tr> <tr><td>20</td><td>0.6</td><td>16.25</td><td>0.031</td><td>13.64</td></tr> <tr><td>30</td><td>0.6</td><td>16.25</td><td>0.071</td><td>31.25</td></tr> <tr><td>40</td><td>0.6</td><td>16.25</td><td>0.126</td><td>55.45</td></tr> <tr><td>50</td><td>0.6</td><td>16.25</td><td>0.197</td><td>86.70</td></tr> <tr><td>60</td><td>0.6</td><td>16.25</td><td>0.287</td><td>126.31</td></tr> <tr><td>70</td><td>0.6</td><td>16.25</td><td>0.403</td><td>177.36</td></tr> <tr><td>80</td><td>0.6</td><td>16.25</td><td>0.567</td><td>249.54</td></tr> <tr><td>90</td><td>0.6</td><td>16.25</td><td>0.848</td><td>373.21</td></tr> </tbody> </table> <p>Maka, untuk mencapai 90 % daripada 0.688 m enapan pengukuhan, selama 373.21 tahun di perlukan.</p> <p>Sekolah siap dibina pada tahun = 2001 Tahun sekarang = 2012 Jumlah tahun beroperasi = 11 tahun</p> <p>Peratus mendapan yang telah berlaku adalah ;</p> $T = \frac{C_v t}{H_{dr}^2}$ $T = 0.6 \times 11 / (16.25)^2 = 0.025$ <p>interpolasi dari jadual di atas ; maka untuk T = 0.025, U = 17.4 % Jumlah mendapan sekarang = 17.4 % x 0.688m = 0.119m = 11.9 cm</p>		U (%)	cv (m ² /yr)	H/2 (m)	T	t (yr)	10	0.6	16.25	0.008	3.52	20	0.6	16.25	0.031	13.64	30	0.6	16.25	0.071	31.25	40	0.6	16.25	0.126	55.45	50	0.6	16.25	0.197	86.70	60	0.6	16.25	0.287	126.31	70	0.6	16.25	0.403	177.36	80	0.6	16.25	0.567	249.54	90	0.6	16.25	0.848	373.21
U (%)	cv (m ² /yr)	H/2 (m)	T	t (yr)																																																
10	0.6	16.25	0.008	3.52																																																
20	0.6	16.25	0.031	13.64																																																
30	0.6	16.25	0.071	31.25																																																
40	0.6	16.25	0.126	55.45																																																
50	0.6	16.25	0.197	86.70																																																
60	0.6	16.25	0.287	126.31																																																
70	0.6	16.25	0.403	177.36																																																
80	0.6	16.25	0.567	249.54																																																
90	0.6	16.25	0.848	373.21																																																

Unit Geoteknik Forensik
Caw Kejuruteraan Jalan dan
Geoteknik
Jabatan Kerja Raya



Projek :
Mendapan Tanah di Sekolah Berasrama Penuh
Integrasi Sabak Bernam

Perkara : Analisis Enapan
Pengukuhan

Rekabentuk Oleh :

Tarikh :

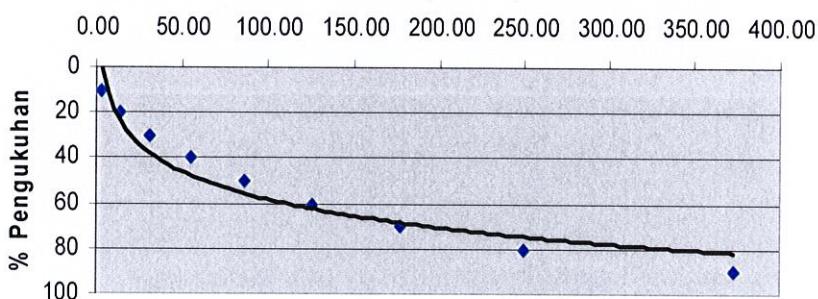
Rujukan

Kira-Kira

Catatan

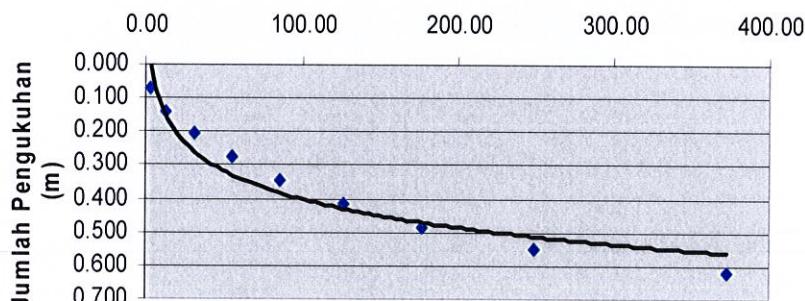
Graf Peratus Pengukuhan (%) Iwn Masa (thn)

Masa (Tahun)



Graf Pengukuhan (m) Iwn Masa (thn)

Masa (Tahun)



Berdasarkan pengiraan yang dibuat, proses pengukuhan tanah masih aktif. Peratus proses pengukuhan tanah yang terjadi ketika ini adalah 17.4 % dengan jumlah mendapan 11.9 cm. Berdasarkan pemerhatian yang dibuat di tapak pula, mendapan tanah yang terjadi adalah sekitar 10 cm hingga 13 cm. Bagaimanapun, proses pengukuhan tanah yang berlaku tidak menjelaskan keseluruhan bangunan sekolah kerana bangunan sekolah berkemungkinan disokong oleh asas cerucuk.



LAMPIRAN D ANALISIS KEUPAYAAN GALAS

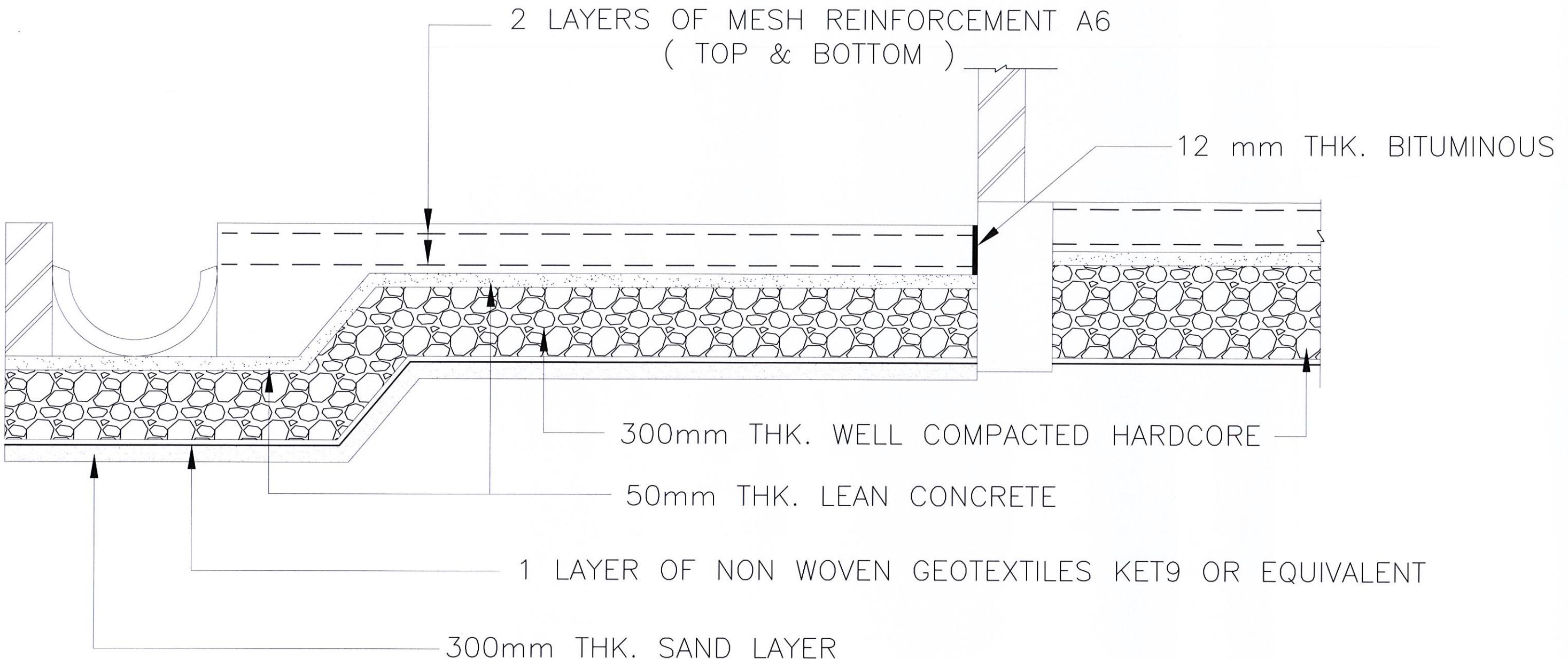
Unit Geoteknik Forensik Caw Kejuruteraan Jalan dan Geoteknik Jabatan Kerja Raya			Projek : Mendapan Tanah di Sekolah Berasrama Penuh Integrasi Sabak Bernam																																									
Perkara : Analisis Keupayaan Galas		Rekabentuk Oleh :	Tarikh :																																									
Rujukan	Kira-Kira		Catatan																																									
	<p>0.5m dari aras platform, tanah adalah – very soft clay</p> <table> <tbody> <tr> <td>Beban tambakan + apron</td><td>=</td><td>12 kN/m²</td></tr> <tr> <td>Ketumpatan pukal, γ</td><td>=</td><td>12.9 kN/m³</td></tr> <tr> <td>Nilai SPT, N</td><td>=</td><td>0 (berdasarkan BH 1)</td></tr> <tr> <td>cu</td><td>=</td><td>0 (berdasarkan Jadual N – c)</td></tr> <tr> <td>Faktor keselamatan</td><td>=</td><td>3.00</td></tr> <tr> <td>Tanah potong / tambak</td><td>=</td><td>-</td></tr> <tr> <td>Aras air bumi</td><td>=</td><td><i>fully saturated</i></td></tr> </tbody> </table> <p>Pengiraan untuk asas segiempat ;</p> <p>Keupayaan galas muktamad, $Q_{ult} = cN_c + qNq + 0.5BN_\gamma$ (untuk asas yang panjang / lantai)</p> <table> <tbody> <tr> <td><i>cohesion</i>, c</td><td>=</td><td>5 kN/m²</td></tr> <tr> <td>$\gamma_1 = \gamma_2$</td><td>=</td><td>12.9 kN/m³</td></tr> <tr> <td>Df (kedalaman)</td><td>=</td><td>0.5 m</td></tr> <tr> <td>B (lebar)</td><td>=</td><td>1.5 m</td></tr> </tbody> </table> <p>Berdasarkan BH1, c = 5, $\phi = 18^\circ$, analisis untuk tanah berjelekit (<i>cohesion soil</i>), rujuk jadual Faktor Keupayaan Galas dan ϕ, maka ;</p> <table> <tbody> <tr> <td>N_c</td><td>=</td><td>15.52</td></tr> <tr> <td>N_q</td><td>=</td><td>6.04</td></tr> <tr> <td>N_γ</td><td>=</td><td>3.87</td></tr> </tbody> </table> $ \begin{aligned} Q_{ult} &= (5 \text{ kN/m}^2)(15.52) + (12.9 - 9.81 \text{ kN/m}^3)(0.5 \text{ m})(6.04) \\ &\quad + 0.5(1.5 \text{ m})(3.87) \\ &= 89.83 \text{ kN/m}^2 \end{aligned} $ <p>Keupayaan galas dibenarkan, $Q_{all} = \frac{Q_{ult}}{3} = \frac{89.83 \text{ kN/m}^2}{3}$</p> $ \begin{aligned} &= 29.94 \text{ kN/m}^2 > 12 \text{ kN/m}^2 \end{aligned} $ <p>Berdasarkan semakan keupayaan galas, untuk tanah 0 hingga 0.5m, tanah mampu untuk menanggung beban tambakan dan beban dari apron.</p>		Beban tambakan + apron	=	12 kN/m ²	Ketumpatan pukal, γ	=	12.9 kN/m ³	Nilai SPT, N	=	0 (berdasarkan BH 1)	cu	=	0 (berdasarkan Jadual N – c)	Faktor keselamatan	=	3.00	Tanah potong / tambak	=	-	Aras air bumi	=	<i>fully saturated</i>	<i>cohesion</i> , c	=	5 kN/m ²	$\gamma_1 = \gamma_2$	=	12.9 kN/m ³	Df (kedalaman)	=	0.5 m	B (lebar)	=	1.5 m	N_c	=	15.52	N_q	=	6.04	N_γ	=	3.87
Beban tambakan + apron	=	12 kN/m ²																																										
Ketumpatan pukal, γ	=	12.9 kN/m ³																																										
Nilai SPT, N	=	0 (berdasarkan BH 1)																																										
cu	=	0 (berdasarkan Jadual N – c)																																										
Faktor keselamatan	=	3.00																																										
Tanah potong / tambak	=	-																																										
Aras air bumi	=	<i>fully saturated</i>																																										
<i>cohesion</i> , c	=	5 kN/m ²																																										
$\gamma_1 = \gamma_2$	=	12.9 kN/m ³																																										
Df (kedalaman)	=	0.5 m																																										
B (lebar)	=	1.5 m																																										
N_c	=	15.52																																										
N_q	=	6.04																																										
N_γ	=	3.87																																										

Table 14.3 Bearing-Capacity Coefficients

ϕ°	Terzaghi			Meyerhof			Hansen		
	N_c	N_q	N_γ	N_c	N_q	N_γ	N_c	N_q	N_γ
0	5.70	1.00	0.00	5.10	1.00	0.00	5.10	1.00	0.00
2	6.30	1.22	0.18	5.63	1.20	0.01	5.63	1.20	0.01
4	6.97	1.49	0.38	6.19	1.43	0.04	6.19	1.43	0.05
6	7.73	1.81	0.62	6.81	1.72	0.11	6.81	1.72	0.11
8	8.60	2.21	0.91	7.53	2.06	0.21	7.53	2.06	0.22
10	9.61	2.69	1.25	8.34	2.47	0.37	8.34	2.47	0.39
12	10.76	3.29	1.70	9.28	2.97	0.60	9.28	2.97	0.63
14	12.11	4.02	2.23	10.37	3.59	0.92	10.37	3.59	0.97
16	13.68	4.92	2.94	11.63	4.34	1.37	11.63	4.34	1.43
18	15.52	6.04	3.87	13.10	5.26	2.00	13.10	5.26	2.08
20	17.69	7.44	4.97	14.83	6.40	2.87	14.83	6.40	2.95
22	20.27	9.19	6.61	16.88	7.82	4.07	16.88	7.82	4.13
24	23.36	11.40	8.58	19.32	9.60	5.72	19.32	9.60	5.75
26	27.09	14.21	11.35	22.25	11.85	8.00	22.25	11.85	7.94
28	31.61	17.81	15.15	25.80	14.72	11.19	25.80	14.72	10.94
30	37.16	22.46	19.73	30.14	18.40	15.67	30.14	18.40	15.07
32	44.04	28.52	27.49	35.49	23.18	22.02	35.49	23.18	20.79
34	52.64	36.51	36.96	42.16	29.44	31.15	42.16	29.44	28.77
36	63.53	47.16	51.70	50.59	37.75	44.43	50.59	37.75	40.05
38	77.50	61.55	73.47	61.35	48.93	64.08	61.35	48.93	56.18
40	95.67	81.27	100.39	75.32	64.20	93.69	75.32	64.20	79.54
42	119.67	108.75	165.69	93.71	85.38	139.32	93.71	85.38	113.96
44	151.95	147.74	248.29	118.37	115.31	211.41	118.37	115.31	165.58
46	196.22	204.20	426.96	152.10	158.51	329.74	152.10	158.51	244.65
48	258.29	287.86	742.61	199.27	222.31	526.47	199.27	222.31	368.68
50	347.52	415.16	1153.15	266.89	319.07	873.89	266.89	319.07	568.59



LAMPIRAN E
LUKISAN TIPIKAL APRON



TYPICAL SECTION

NOT TO SCALE

NOTE :

ALL MEASUREMENT TO BE
FIX DUE TO SITE CONDITION
EXCEPT FOR THICKNESS OF
MATERIALS.