



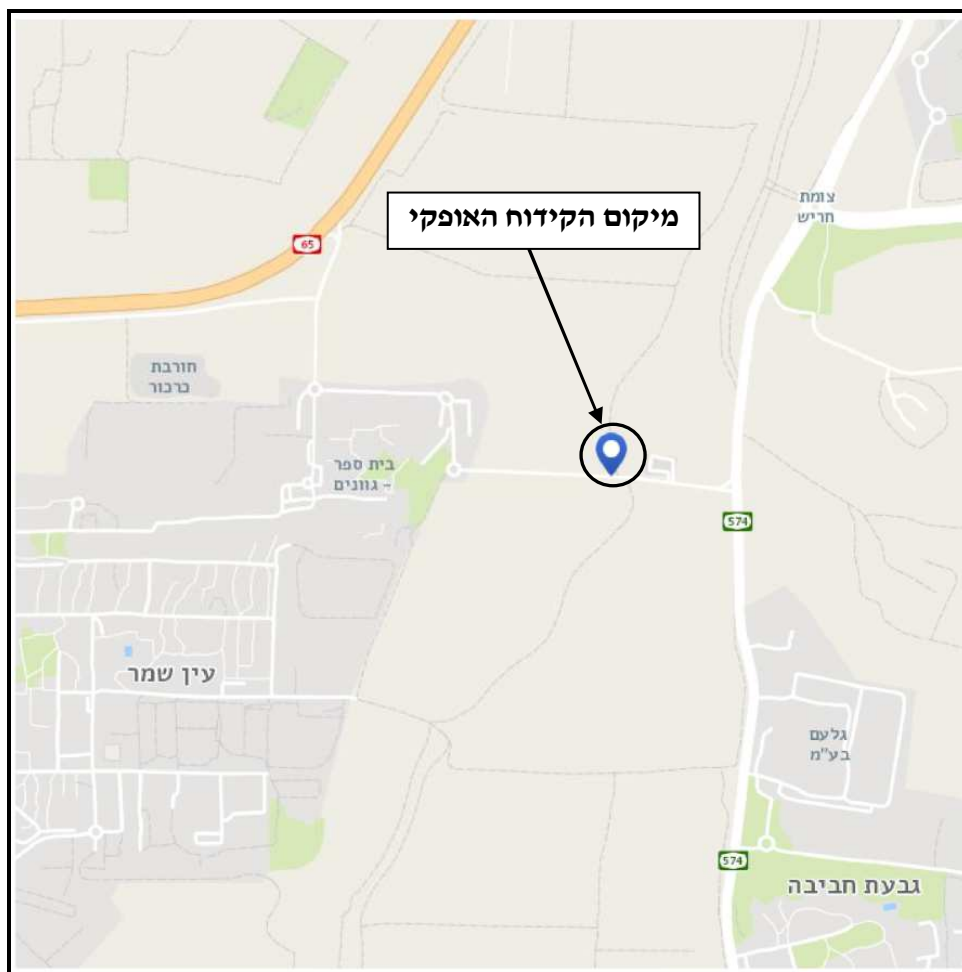
תאריך: 10 בדצמבר 2021

סימוכין: va/02e/2021

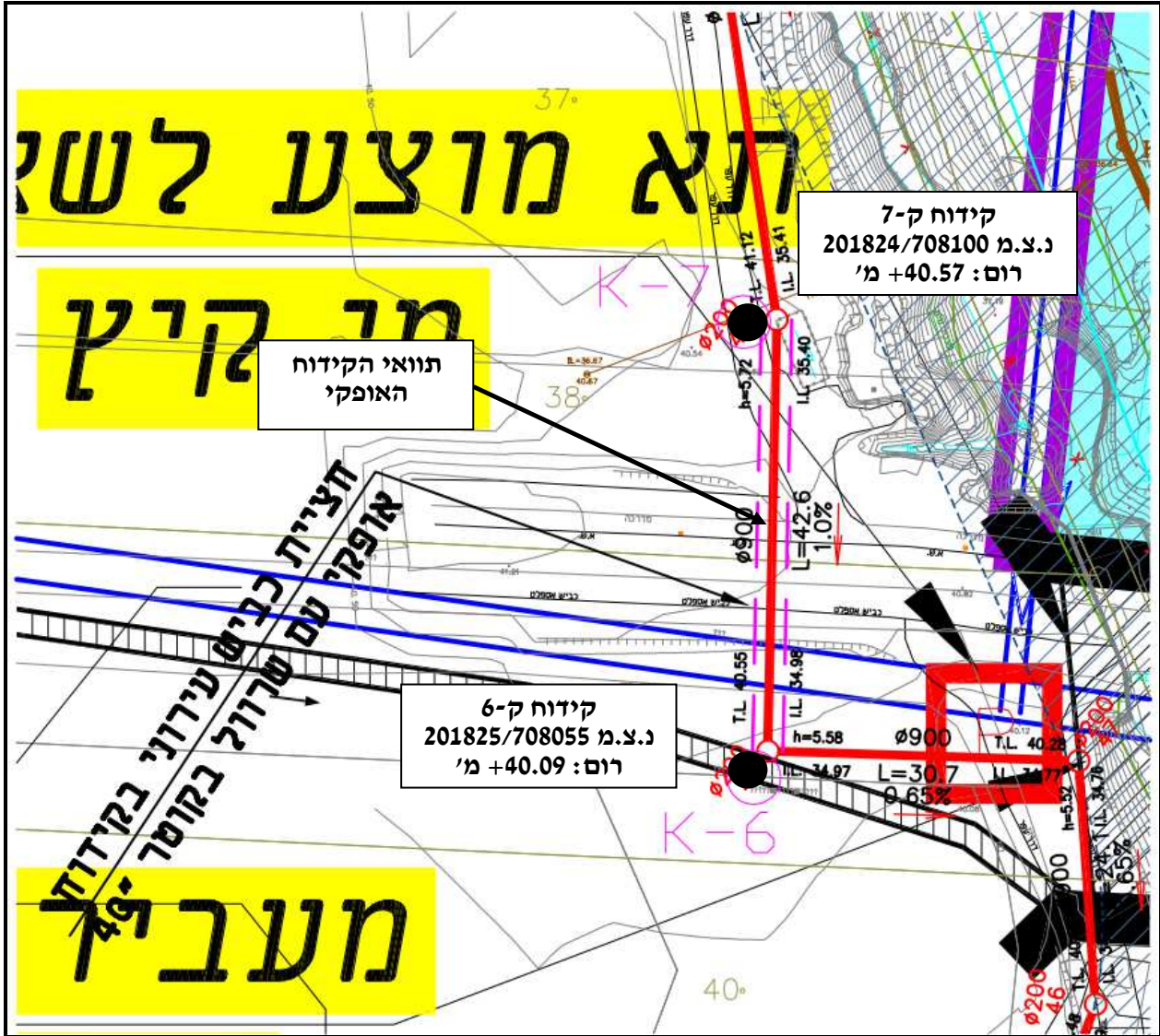
מערכת הכוללת שפכים אזורית ואדי עארה
חציית כביש עירוני בקידוח אופקי – כביש גישה לעין שמר
דוח קרקע וביסוס

1. מבוא

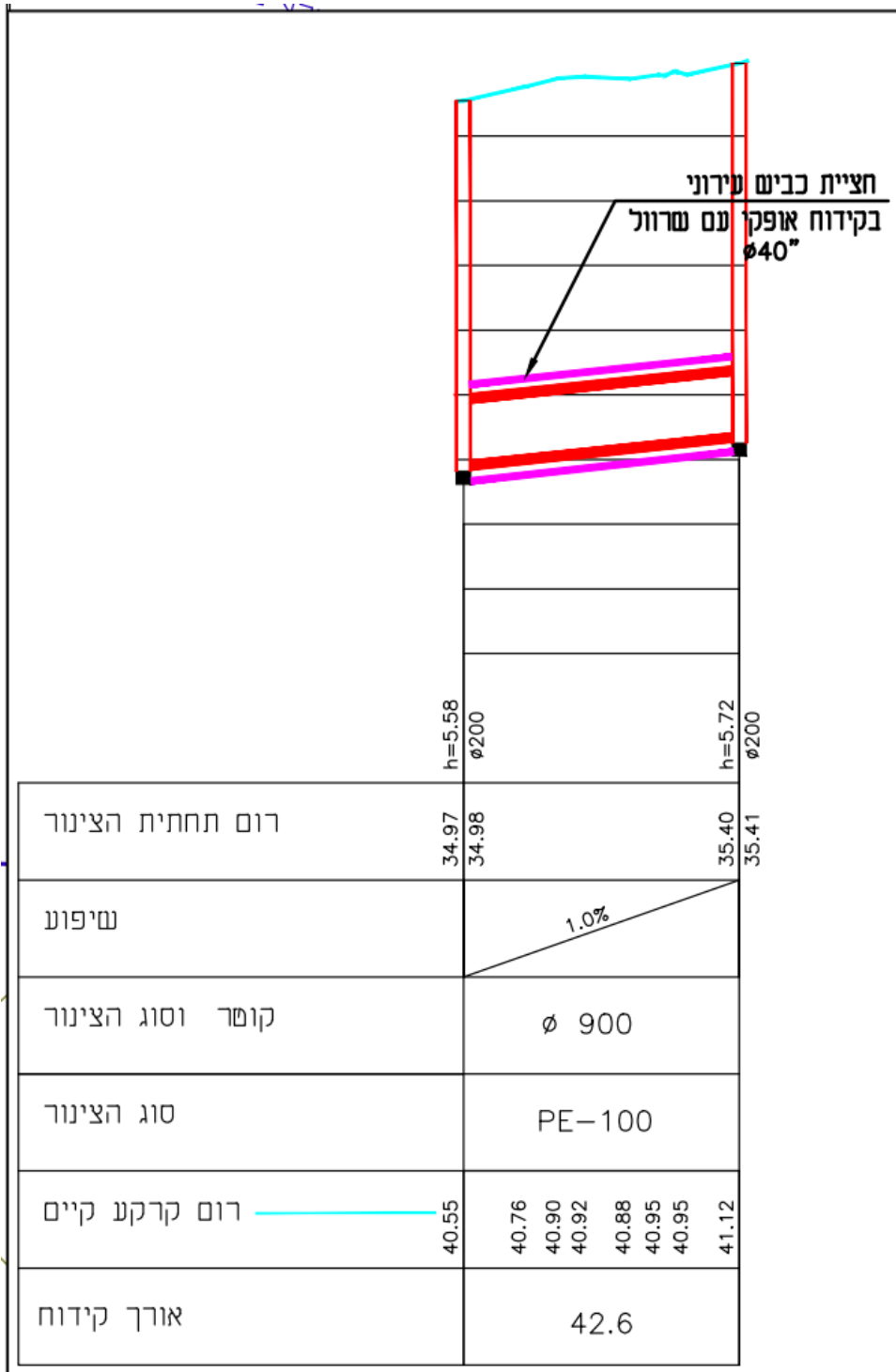
- א. מובא להלן דוח קרקע וביסוס לפרויקט הנדון. הפרויקט הוא ביוזמת תאגיד מי עירון. המתכנן הוא משרד ראדי מסארווה מהנדסים יועצים והניהול מבוצע ע"י אד – בר יועצים.
- ב. במסגרת הקמת קו ביוב גרביטציוני להולכת שפכים מואדי עארה למט"ש מנשה, מתוכנן קידוח אופקי לביוב מתחת לכביש עירוני – כביש גישה לעין שמר באזור נ.צ.מ. 201826/708075 – ראה איור 1 בהמשך, מפת התמצאות. פני הקרקע בתוואי החציה מישוריים, בקירוב, ברום ממוצע של כ- 40.5+ מ' כאשר פני המיסעה בתחום החציה הם ברום כ- 41.0+ מ'.
- ג. עפ"י התוכניות שברשותי, מתוכנן הנחת קו ביוב PE בקוטר 900 מ"מ, מושחל בתוך שרוול פלדה בקוטר 40", שיחצה תוואי הכביש הנ"ל, מדרום לצפון, בקידוח אופקי (ראה בהמשך איורים 2 – 3, תכנית כללית של הקידוח האופקי וחתך לאורך). אורך הקידוח האופקי הוא כ- 43.0 מ'. מפלס תחתית השרוול (I.L) בדרום (ראה איור 3), ביתד 48 סביב נ.צ.מ. 201826/708057 בערך, מתוכנן לרום קרקע של כ- 35.0+ מ', בעומק של כ- 5.6 מ' מפני קרקע קיימים. בצפון, ביתד 49 סביב נ.צ.מ. 201827/708100 בערך, מפלס תחתית השרוול מתוכנן לרום קרקע של כ- 35.4+ מ', בעומק כ- 5.8 מ' מפני קרקע קיימים. עומק תחתית השרוול בתחום מיסעת הכביש הוא כ- 6.0 מ'.
- ד. כל שינוי בנתונים דלעיל יובא לידיעת הח"מ שאם לא כך, אין להשתמש בדוח זה.
- ה. דוח זה עוסק בניתוח השקיעות בתחום הכביש הנ"ל בלבד בקטע הרלוונטי לפרויקט הנדון, והוא אינו מתייחס לשום קטע נוסף המתוכנן במסגרת הנחת הקו, בחפירה פתוחה או בקידוח אופקי, או לחציית תשתיות/מבנים/אלמנטים אחרים במידה וקיימים.
- ו. לצורך היעוץ הגיאוטכני לפרויקט הנדון, בוצעו בתוואי החציה 2 קידוחי ניסיון לעומק כ- 8.5-10.0 מ' – ראה סעיף 2 שלהלן. בתכנית החציה שבאיור 2 בהמשך, מוצג מיקום קידוחי הניסיון שבוצעו כולל נ.צ.מ ורום פני הקידוחים.



איור 1 – מפת התמצאות



איור 2 – תכנית כללית של הקידוח האופקי



איור 3 – חתך לאורך הקידוח האופקי



2. הקרקע

2.1 כללי

כאמור, לבחינת תת הקרקע באתר הנדון, בוצעו, בנובמבר 2021, 2 קידוחי ניסיון במכונה לעומק מרבי של כ- 8.5-10.0 מ'. הקידוחים כללו גם בדיקות סומך/צפיפות באמצעות הבדיקות להחדרה תקנית (SPT) כל כ- 2.0 מ'. מיקום הקידוחים מסומן באיור 2 הנ"ל כולל רום פני הקידוחים ו- נ.צ.מ (קידוח ק-6 וקידוח ק-7). הלוגים של הקידוחים מצ"ב לדוח כנספח.

2.2 תיאור הקרקע בקידוחים

באופן כללי, חתך הקרקע הצפוי מפני השטח באתר לעומק, מורכב מהשכבות העיקריות שלהלן עפ"י סדר הופעתן בקידוחים:

- א. חילופין של חרסית שמנה, לעיתים חולית, עם חרסית שמנה המכילה צורות בגודל עד 5 ס"מ, המופיעות באתר מפני הקידוחים ועד לעומק 8.52-10.0 מ' (קצה הקידוחים).
- ב. לא הופיעו מים תת קרקעיים בקידוחים.
- ג. חתך הקרקע המתואר לעיל הוא בהסתמך על נתוני 2 הקידוחים הנ"ל ותיאור שכבות הקרקע הנ"ל, הוא בגדר האינטרפולציה ביניהם. יש להביא בחשבון כי יתכנו שינויים, לאטיראליים ולעומק, בהרכב ועובי שכבות הקרקע באזורים מחוץ לנקודות הקדיחה.

2.3 תוצאות בדיקות סומך/צפיפות בשדה (SPT)

א. תוצאות הבדיקות להחדרה תקנית (SPT) שבוצעו בשכבה החרסיתית (שכבה א' בסעיף 2.2), נעות בטווח של 14-42 חבטות לחדירה מלאה של 30 ס"מ ויותר מ- 50 חבטות לחדירה חלקית (פחות מ- 30 ס"מ), המאפיינות שכבה בסומך גבוה ברטיבות הקיימת. סביר כי התוצאות הגבוהות מושפעות מנוכחות הצורות בתוך השכבה.

3. תכן סייסמי

- א. עפ"י נספח ג' לתקן ת"י 413 לרעידות אדמה – מהדורה משולבת של התקן מיוני 1995 על כל עדכוניו (דצמבר 2013), תאוצת הקרקע האופקית החזויה בסביבת עין שמר הסמוכה לאתר, היא 0.09g.
- ב. זוהי תאוצת הקרקע האופקית המכסימלית שלגביה קיימת הסתברות של 10% לקבלת תאוצת שיא בפני הסלע, בפרק זמן של 50 שנה.
- ג. מקדם השתית באתר הוא 1.5 (או סיווג D).
- ד. לא צפויה תופעת התנזלות (Liquefaction) בחתך הקרקע המתואר לעיל.



4.1 עבודות עפר

4.1.1 חפירה זמנית, דיפון, בטיחות בעבודה וניקוז האתר

- חפירה זמנית באתר תבוצע עפ"י כל כללי ותקנות הבטיחות המקובלים ועפ"י ההנחיות וההמלצות שלהלן:
- א. דפנות חפירה פתוחה זמנית באתר לעומק עד 4.0 מ', **מבלי לסכן יסודות ו/או תשתיות קיימים וכד'** ולאחר השפלת מים במידת הצורך, תתוכננה לשיפוע מקסימאלי של 1V:1H (1 אופקי: 1 אנכי) ובתוספת מרווחי עבודה נאותים.
 - ב. חפירה זמנית לעומק מעל 4.0 מ' תבוצע בשיפועים כנ"ל ותכלול גם ברמה ברוחב 1 מ' לפחות. הברמה תפותח בשיפועים נאותים כך שמי נגר לא ישפכו על המדרונות שמתחת.
 - ג. חפירה זמנית כנ"ל **בסמוך** ליסודות/תשתיות קיימים וכו', תבוצע כך שפני החפירה (קו דיקור עליון) תהיה במרחק של 2.0 מ' לפחות מיסודות/תשתיות קיימים וכו', ושיפוע החפירה הזמנית במקרה זה יהיה מקסימום 1V:2H או מתון יותר כולל ברמות כאמור לעיל.
 - ד. ישום השיפועים הנ"ל מותנה בכך שיהיה פיקוח רצוף ומתמיד, של מפקח מיומן, שיתריע על דיפורמציות המתפתחות בדפנות ראש החפירה.
 - ה. במידה ולא ניתן לבצע חפירה זמנית כנקוב לעיל, יש לתכנן **דיפון** החפירה בכלונסאות בטון מזוין. הנחיות והמלצות לדיפון נתונות בסעיף 4.1.2 בהמשך.
 - ו. אין לאפשר לאנשים או ציוד לרדת לתחתית חפירה באתר בשיפועים התלולים יותר מהנ"ל.
 - ז. יש לסלק כל גוש או אבן רופפת בפני מדרונות החפירה.
 - ח. בעונת הגשמים ולאחריה, כאשר מפלס המים הכלואים מעל השכבות החרסיתיות יהיה בעומק רדוד, יהיה צורך לתכנן ניקוז ושאיבה של תחתית החפירה ע"מ לאפשר עבודה בסביבה יבשה כולל ייצוב תחתית החפירה במידת הצורך.
 - ט. ככלל, העבודות יבוצעו ע"י קבלנים רשומים ומיומנים, תוך נקיטת אמצעי הבטיחות והזהירות המקובלים בתנאים הקיימים. מודגש, כי נושא הבטיחות באתר הוא באחריותו המלאה והבלעדית של הקבלן, והוא ידאג כי עבודות העפר ובכלל יבוצעו לפי כל כללי ותקנות הבטיחות המקובלים.
 - י. שמירת אתר העבודות מפני הצפות/גלישות/מיחתור וכד', תהיה באחריותו המלאה והבלעדית של הקבלן המבצע. כמו כן, בכל שלבי העבודה, יש לדאוג לניקוז היקפי מתאים, שימנע זרימה והיקוות וחדירה של מים אל החפירה לפירים ואל הקידוח.



4.1.2 דיפון

- א. במקומות בהם לא ניתן לבצע חפירה זמנית עפ"י הכללים שלעיל, יש לדפן החפירה באמצעות כלונסאות בטון מזוין, קדוחים ויצוקים באתר עפ"י הנחיות המפרט הכללי. טכניקת הקידוח ("יבש", "בנטונייט") בהתאם ליציבות דופן הקידוח.
- ב. הכלונסאות יקדחו בדירוג ולסירוגין, לפי "אחד כן, שלוש לא". רק לאחר 24 שעות מתום היציקה של כלונס, מותר יהיה לקדוח בסמוך לו.
- ג. הכלונסאות ייקדחו במכונה חזקה מסוג M-250 לפחות והמתאימה לתנאי הקרקע השוררים באתר, תוך שימוש במידת הצורך במקדחים סגורים המתאימים לשכבות/עדשות חוליות ובמקדחי ווידיה וכתר ווידיה, למעבר בשכבות קשות.
- ד. קוטר הכלונסאות יקבע עפ"י הגובה החופשי של הקיר וההטרחות הצפויות וכמובן בהתחשב בתזוזות המותרות כאשר, הקוטר המינימלי יהיה 60 ס"מ (בהתחשב גם בעומק החפירות הצפויות לפירי הקדיחה וקבלה). המרחק החופשי המקסימלי בין הכלונסאות יהיה 15 ס"מ.
- ה. קורת ראש כלונסאות דיפון תבוצע לפני תחילת ביצוע החפירות.
- ו. העומס המפורס המינימלי בראש הקיר יקבע ע"י הקונסטרוקטור ובכל מקרה לא יפחת מ- 1.0 טון/מ"ר באזורים ללא מבנים, 1.5 או 2.0 טון/מ"ר בצמוד לכביש/מסילה, בהתאמה, ואילו בצמוד למבנים קיימים, עפ"י משקל המבנה כעומס מחולק שווה.
- ז. קיר דיפון יחושב לפי הפרמטרים הגיאוטכניים שלהלן:
 - משקל מרחבי של הקרקע – 2.2 טון/מ"ק;
 - זווית חיכוך פנימית של הקרקע: 30° .
- ח. התכנון יבוצע למצב "אקטיבי" או "מנוחה" וזאת בהתאם לרגישות האלמנטים הקיימים בפני הקירות.
- ט. על מנת להימנע בצורך להתחשב בלחצים הידרוסטטיים גבוהים מהערך שהוחלט עליו, יש לוודא העדר לחצים כאלו במשך חיי הדיפון. הטכניקות יהיו שונות לפי סוג האלמנט כגון **נקזים אופקיים ו/או אנכיים** שיבוצעו בתווך שמאחורי הקירות או בחזיתם. בהעדר הטיפולים הנ"ל, יש להתחשב גם בנושא לחצי המים.
- י. בכל מקרה, יש להיעזר בשירותי יועצי ניקוז ואיטום לתכנון ניקוז ואיטום קירות הדיפון. ניתן לנקז קירות הדיפון ע"י הנחת רצועות ניקוז מסוג Delta Terrax או ש"ע מאושר, שיונחו במרווח בין הכלונסאות, במרווח כל כ- 2 מ' זה מזה. היריעות ינקזו את המים אל צינור שרשורי מחורר, בקוטר 6", עטוף בד גיאוטכני לא ארוג במשקל 250 גרם/מ"ר, מסוג "אורים" או ש"ע מאושר, המונח בתחתית הקירות ויסק את המים מחוץ לתחום המבנה עפ"י הנחיות ותכנון יועץ הניקוז/הידרוגיאולוג. בכל מקרה, הצינור יעטף מכל עבריו 30 ס"מ בחצץ. כאמור, בהעדר אמצעי הניקוז כאמור לעיל, יש להתחשב גם בנושא לחצי המים.



- יא. עומק ההטמנה של כלונסאות הדיפון יקבע עפ"י חישוב הקונסטרוקטור בהתאם לחישובי היציבות, ולא פחות מ- 4.0 מ' במקרה של שימוש בעוגנים/תמיכות. עבור כלונסאות קונזוליים, עומק ההטמנה יהיה עפ"י חישוב הקונסטרוקטור בהתאם לחישובי היציבות, ובכל מקרה לא יפחת מ- 1.2 פעמים הגובה החופשי של קיר הדיפון.
- יב. במידה ויהיה צורך בעוגני קרקע (זמניים/קבועים), הם יתוכננו ויבוצעו עפ"י מפרט 26 ות"י 940 חלק 4.2. הנחיות לעוגנים ינתנו במידת הצורך ועפ"י בקשה בכתב. כמו כן, ניתן לשקול ביצוע תמיכות אופקיות, מצד לצד, במקום העוגנים.
- יג. במידה והדיפון ימשש גם כביסוס, תסבולת הכלונסאות האנכית, בשירות, תחושב עפ"י מאמץ חיכוך מותר בשיעור של 1.5 טון/מ"ר הפועל על המעטפת המשיקה לכלונס, החל מתחתית החפירה ובהזנחת המטר העליון, ובתוספת תסבולת קצה בשיעור של 40 טון/מ"ר.
- יד. במהלך ביצוע החפירה, יש לסגור את המרווחים בין הכלונסאות, על מנת למנוע "זליגה" של חומר דרך המרווחים ביניהם, שעלולה לגרום לשקיעות וסידוק בתשתית שמעל ראש הקיר.
- טו. במקרה של "בריחת" בנטונייט בשכבות המכילות צרורות/פלטות (באם יהיה צורך בבנטונייט עקב מפולות בדפנות הקידוחים למשל), ניתן לשקול הרחבת הקידוח ויציקת בטון סרק בתחום שכבת הצרורות/פלטות וחידוש הקדיחה, בקוטר המתוכנן, לאחר 24-48 משעות ממועד היציקה. תהליך שיכול לחזור על עצמו מס' פעמים. לחילופין, שימוש בצינורות מגן.
- טז. הזיון בכלונסאות יעשה מברזל מצולע בכמות עפ"י חישוב הקונסטרוקטור ובהתאם לת"י הרלוונטיים, ואורכו נטו בקידוח יהיה 0.5 מ' פחות מעומק הקידוח.
- יז. הבטון בכלונסאות יהיה ב- 30, שקיעה "6".
- יח. כל הכלונסאות ייבדקו בבדיקות סוניות להוכחת רציפותם. תוצאות הבדיקות תועברנה לעיון ואישור הח"מ, בכתב, להמשך העבודה. ללא קבלת אישור הח"מ לתקינות הכלונסאות, אין להמשיך בעבודה.
- יט. הפיקוח על ביצוע הדיפון יעשה ע"י מהנדס מטעם היזם, מוסמך מנוסה בסוג זה של עבודה.
- כ. יש לזמן הח"מ לאתר לתחילת ביצוע הדיפון, בהתראה נאותה של יומיים לפחות.
- כא. תוכנית הדיפון תועבר לעיון והערות הח"מ לפני יציאה למכרז.

4.2 קדיחת השרוול

4.2.1 כללי

- א. ככלל, ביצוע העבודה יהיה עפ"י מפרטי נתיבי ישראל המתייחסים לסוג עבודות כאלו.
- ב. על הקבלן לסייר באתר טרם הגשת הצעתו, לבחינת התנאים הקיימים באתר ו/או חתך הקרקע המתגלה בחפירות לבורות הקדיחה וקבלה, ויש להיעזר במהנדס גיאוטכני מטעמו כולל ביצוע קידוחי ניסיון על חשבונו בהתאם לצורך.



- ג. בהתאם לחתך הקרקע הנ"ל ומפלסי תחתית השרוול, תוואי הקידוח צפוי להיות, כנראה, בחרסית שמנה עד חולית עם צרורות, בעלות מרכיב קוהוזיבי מסוים. במקרה של הופעת חתך קרקע שונה בבורות הקדיחה וקבלה, יש לזמן הח"מ לאתר למתן הנחיות נוספות בהתאם לצורך.
- ד. בתנאים הנ"ל, ניתן לבצע את הקידוח האופקי עם ראש פתוח. בכל מקרה, הקידוח האופקי יהיה מלווה בדחיקת צינור המגן (השרוול), ביחד עם התקדמות הקידוח. אין להתקדם עם הקידוח האופקי ללא דיפון מידי של הקידוח על ידי דחיקת הצינור.
- ה. כמו כן, יש להבטיח כי לא ייוצר רווח בין השרוול ודפנות הקידוח בתום העבודה. אם ישארו חללים בהיקף הצינור המוחדר, יהיה צורך למלא אותם בדייס צמנטי בהתאם למפרט נת"י. כנ"ל גם עבור אזורים בלתי יציבים, באם יתגלו, ועל מנת להבטיח יציבות הקדח, ייתכן ויידרש דיוס קטעי קידוח בלתי יציבים, המתנה להתקשות הדייס וקידוח חוזר. כמו כן, על הקבלן יהיה ערוך לביצוע העבודה גם בתנאים של גילוי שורשי עצים וצמחיה העלולים להקשות על ביצוע הקידוח האופקי. בכל מקרה, ציוד הקדיחה יתאים לביצוע הקידוח בעומק ובתוואי הנדרש כולל האפשרות להופעת שכבות לא יציבות, כאמור.
- ו. מן הראוי שעבודות מסוג זה יבוצעו בפיקוח צמוד של גורם מקצועי הנדסי מנוסה, שיחוייב בדיווח על התנהלות העבודה לרבות כל אירוע חריג.
- ז. בהעמסה אופקית על דופן החפירה, לצורך דחיקת המקדח עם שרוול המגן, מאמץ המגע על דופן החפירה לא יעלה על עומס העפר האנכי בעומק זה, שיחושב לפי משקל מרחבי של עפר של 1.7 טון/מ"ק.

4.2.2 תזוזות הקרקע בשדה ירוק

- א. בעת ביצוע עבודות מנהור או קדיחה אופקית, לא מן הנמנע כי נפח הקרקע הנחפר יהיה גדול מהנפח שמוחלף ע"י אלמנט המנהור. מקובל לכמת את חפירת היתר הנ"ל ע"י פרמטר "הפסד נפח קרקע" (V_L) (Volume Loss) המוגדר כיחס בין נפח אגן השקיעות לבין נפח המנהרה (ליחידות אורך).
- ב. הפסד הנפח המתקבל בעת ביצוע העבודה מושפע מסוג הקרקע ומרמת ביצוע העבודה (קצב התקדמות, לחץ דחיקה וכו'). מבחינה אינטואיטיבית, פרמטר V_L מתאר את דרגת ההפרה של הקרקע בעקבות המנהור וניתן לקשור אותו לנפח אגן השקיעות בפני השטח. לצורך הפשטה, נהוג להניח תנאי קרקע בלתי מנוקזים כלומר, לא נלקח בחשבון (באופן ישיר) הפסד הנפח כתוצאה משינויי נפח בקרקע.
- ג. בהתאם לממצאי קידוחי הניסיון הנ"ל ומפלסי הקידוח האופקי, תוואי הקידוח האופקי צפוי להיות, כנראה, בשכבות חרסיתיות בעלות מרכיב קוהוזיבי מסוים (שכבה א' בסעיף 2.2). בדוח זה, הערכת אגן השקיעות תעשה בהתאם למודלים הרלוונטיים לקרקעות חרסיתיות/קוהוזיביות. את תצורת אגן השקיעות, ניתן לתאר באופן סביר ע"י הביטויים הבאים:



$$1) \quad S_v(\Delta x, \Delta y) = S_{\max} \frac{1}{2} \exp\left(-\frac{\Delta x^2}{0.5i^2}\right) \left[1 - \operatorname{Erf}\left(\frac{\Delta y^2}{\sqrt{0.5i}}\right)\right]$$

$$2) \quad S_{\max} = \frac{VL(\%) \pi D^2}{400 \sqrt{2\pi i}}$$

ד. כאשר, S_v מתאר אגן השקיעות בפני השטח במרחקים ניצבים ואורכיים מציר הקידוח, S_{\max} היא השקיעה המקסימלית בפני השטח, i הוא המרחק מנק' העקמומיות, D הוא קוטר הקידוח ו- V_L הוא פרמטר איבוד הנפח המבוטא בנוסחא ב- % עבור חרסית, ניתן להעריך את המרחק עד לנק' העקמומיות לפי הקשר הבא (Meir et al. 1993):

$$3) \quad i = \frac{0.175 + 0.325 \left(1 - \frac{Z}{Z_t}\right)}{1 - \frac{Z}{Z_t}} (Z_t - Z)$$

ה. כאשר, z הוא העומק עבורו מחושבת השקיעה כלומר בפני השטח וערכו שווה לאפס ו- z_t הוא העומק עד ציר מרכז הקידוח. בהתאם לני"ל, נוסחה (3) מובילה למקדם i של 0.5. עם זאת ובהתחשב באפשרות לקיום שכבות גרנולריות מעל השכבה החרסיתית בתחום מיסעת הכביש, ילקח בחישוב השקיעות מקדם משוקלל של 0.45.

ו. למקרה שלנו, הקוטר לצורך החישוב יהיה 105 ס"מ (כ- 3 ס"מ יותר מקוטר השרוול) והעומק המינימלי עד ציר הקידוח מתחת לפני המיסעה, הוא כ- 5.4 מ' לפחות.

ז. נבחן ערכי השקיעות עבור איבודי נפח שונים של 1% - 7% כאשר, ביצוע סביר עומד בהגבלת איבוד נפח של עד 5%. הצבת הערכים הני"ל, בתלות ב- V_L , מתקבלות שקיעות מקסימליות בפני המיסעה כנקוב בטבלה 1 בהמשך.

ח. עבור איבודי נפח של עד 5.0% ובהנחה של ביצוע תקין, התקבלו ערכים שאינם חורגים מקריטריון התכנון לשקיעה מקסימלית של 1 ס"מ בפני המיסעה (בהתאם לקריטריון השקיעה המותרת בכביש מהיר ועם מקדם בטחון של 2.0 – קריטריון (Taylor @ Francis, 2007).

ט. מהחישובים הני"ל עולה, כי העבודה צריכה להיעשות ברמה טובה כלומר, ערכי V_L קטנים (עד 5%) ע"מ שלא יתפתחו שקיעות גדולות. גם ביצוע העבודה ברמה טובה יכול לגרום לשקיעות גדולות מהמותר ולכן, יש לבצע ניטור של רמת הביצוע לפני שחזית הקדיחה מתקרבת אל הכביש ובכפוף להנחיות המפרט הכללי לעבודות סלילה וגישור של נת"י, פרק 57.



V _L (%)	S _{max} (mm)
1	1.5
2	2.9
3	4.3
4	5.7
5	7.1
6	8.6
7	10.0

טבלה – 1

י. הניטור יבוצע ע"י מדידת מצב קיים באמצעות מודד מוסמך, לפני תחילת ביצוע הקידוח האופקי ובמהלכו. דיוק המדידה יהיה ± 0.5 מ"מ. חתכי הניטור יתוכננו במרחק של כ- 10 מ' מבור הקידוח ולאורך ציר הקידוח כולו. בכל מקרה, 2 חתכים יסומנו בשולי הכביש. בכל חתך ניטור, המדידה תבוצע בציר הקידוח ובשלוש נקודות במרחק של 2 מ' ביניהן, משני צידי ציר הקידוח, בניצב לו (7 נקודות בכל חתך). מועדי הניטור יהיו כלהלן כאשר מדידת הבסיס תבוצע לפני תחילת ביצוע הקידוח האופקי:

- לפחות פעם ביום עבודה ובכל מקרה תבוצע מדידה לפני שחזית הקדיחה מתקרבת של הכביש;
- פעם בשבוע עד חלוף שבועיים מסיום המעבר;
- שלושה חודשים אחרי גמר הביצוע;
- כמו כן, על הקבלן לקיים בדיקה חזותית בנוכחות המפקח לאיתור שקיעות בקרקע מעל תוואי הקידוח, תוך שבועיים עד חודש ממועד גמר העבודה.

יא. כאמצעי ניטור נוסף, על הקבלן לבדוק ולבקר את נפח הקרקע היוצא מעבודות הקידוח, ע"מ להקטין את איבודי הקרקע ולשמור על ביצוע תקין הנמדד ע"י איבודי נפח כמתואר לעיל.

יב. כערך התראה של הניטור, תהיה שקיעה של 3 מ"מ מקסימום ובמידה והשקיעה שתקבל בפועל בכל נק' ניטור תעלה על 6 מ"מ, יש להפסיק את העבודה ולבחון שיטת הביצוע.



4.3 מילוי חוזר בבורות הקדיחה וקבלה

א. מילוי חוזר בבורות הקדיחה וקבלה המתוכננים בתחום זכות הדרך, יעשה מחומר אנרטי אטום המכיל לפחות 18% עבור נפה מס' 200, בהתאם לדרישות סעיף 51.04.01 במפרט הכללי לעבודות סלילה וגישור של נת"י, פרק 51 (חומרים כמו: A-4, A-2-6, A-2-4 עם 100% עובר נפה 3"). המילוי יהודק בהרטבה ובבקרה מלאה בשכבות של עד 20 ס"מ, לצפיפות מינימלית מוגדרת בהתאם לדרישות המפרט הכללי. לפני ביצוע המילוי הנ"ל, יש לישר תחתית החפירה, להרטיב אותה ולהדקה ב"הידוק רגיל" ע"י 6 מעברי מכבש מותאם לתנאי השתית, במשקל סטי של 3 טון לפחות. המילוי הנ"ל יבוצע מעל לחומר המעטפת של הצינור (משני צידי הצינור ועד לגובה 30 ס"מ מקודקוד הצינור). חומר המעטפת יהיה מחול מיוצב בצמנט כנקוב בהנחיות סעיף 51.04.10.01 של המפרט הכללי. חומר התושבת יהיה מחול מחצבה שיעמוד בדרישות המפרט הכללי, נקי מאבנים ומחומרים אורגניים וקורוזיביים.

ב. מילוי חוזר בבורות הקדיחה וקבלה המתוכננים מחוץ לתחום זכות הדרך, מעל חומר המעטפת, יעשה מחומר מקומי חפור, נקי מכל פסולת/חומר אורגני/צמחיה וכד', שיהודק, לפי סדר השכבות הקיים, בהרטבה ובבקרה מלאה בשכבות של עד 20 ס"מ, לצפיפות מינימלית מוגדרת בהתאם לדרישות המפרט הכללי. גודל אבן מקסימלית יהיה 3". לפני תחילת ביצוע המילוי הנ"ל, יש לישר תחתית החפירה, להרטיב אותה ולהדקה ב"הידוק רגיל" ע"י 6 מעברי מכבש מותאם לתנאי השתית, במשקל סטי של 3 טון לפחות. חומר המעטפת והתושבת יהיה כאמור לעיל.

ג. עבודות העפר, ובעיקר המילוי החוזר המהודק, יבוצעו תחת פיקוח צמוד מטעם היזם ובבקרה צמודה של מעבדת שדה שתבדוק טיב והידוק חומרי המילוי. אין להרשות הנחת שכבת מילוי נוספת לפני גמר הידוק ואישור השכבה שמתחתיתה.

4.4 ניקוז סביבת בורות הקדיחה וקבלה

א. סביבת בורות הקדיחה וקבלה יפותחו בשיפועים חיצוניים נאותים, ע"מ למנוע הצפה אפשרית של הבורות בזמן העבודה ע"י מי נגר עילי.

ב. האחריות לשמירת אתר העבודות מפני הצפות/גלישות/מיחתור וכד', תהיה באחריותו המלאה והבלעדית של הקבלן המבצע.



5. כללי

- א. הדוח מציג, בין היתר, חישובים עקרוניים לאגני השקיעות הצפויות בתוואי הקידוח האופקי. השלמת המידע על תנאי הקרקע באתר וכן החישובים הרלוונטיים, כאמור, הם באחריותו המלאה והבלעדית של הקבלן.
- ב. דוח זה עוסק בניתוח השקיעות עבור כביש הגישה לעין שמר בלבד בקטע הרלוונטי לפרויקט הנדון, והוא אינו מתייחס לשום קטע נוסף המתוכנן במסגרת הנחת הקו, בחפירה פתוחה או בקידוח אופקי, או לחציית תשתיות/מבנים/אלמנטים אחרים במידה וקיימים.
- ג. יש ליידע את הח"מ על כל שינוי או סטייה מהתכנון הידוע ומפורט בדוח זה, לצורך מתן הנחיות והמלצות נוספות ו/או עדכון הדוח במידת הצורך.
- ד. תוכניות רלוונטיות תועברנה לח"מ לעיון והערות לפי יציאה למכרז/ביצוע.
- ה. יש לזמן את הח"מ לאתר עם סיום חפירת בורות הקדיחה וקבלה, לבחינת חתך הקרקע המתגלה ומתן הנחיות והמלצות נוספות במידת הצורך. זימון הח"מ לאתר יהיה בהתראה נאותה של יומיים לפחות ובכתב.
- ו. במקרה בו מתגלות סטיות כלשהן מוחתך הקרקע המתואר לעיל, יש ליידע מיידית ולהיוועץ בח"מ.
- ז. הקבלן יסייר באתר טרם הגשת הצעתו, לבחינת התנאים הקיימים באתר ו/או חתך הקרקע המתגלה בחפירות לבורות הקדיחה וקבלה, כאמור לעיל.
- ח. יש לבצע את העבודה בזהירות וברצינות הנדרשת וליידע את הקבלן תוך הקפדה על האמור בדוח זה.
- ט. יש לתעד מצב הכביש, מבנים ומתקנים הנדסיים קיימים בקרבת האתר, באמצעות שמאי ו/או קונסטרוקטור, לפני תחילת ביצוע העבודה, כדי למנוע תביעות קנטרניות.
- י. הקבלן ינקוט בכל אמצעי הזהירות והבטיחות הנדרשים באתר בניה עפ"י החוק והדרוש.
- בכבוד רב,

אינג' עלי מצארווה

לוטה

לוגים קידוחי הניסיון.

תפוצה

המזמין: תאגיד מי עירון, באימיל;
המתכנן: ראדי מסארווה מהנדסים יועצים, באימיל;
הניהול: אד – בר יועצים, באימיל.



עמוד 12 מתוך 39

לוג קידוח ניסיון ותוצאות בדיקות מעבדה
קידוח מס' K-6

QTEST LABORATORIES
Advanced Laboratory for Standard Testing

מבדק איכות
מבנה מחקרת לביקורת תכן

www.Qtest.co.il

15424	אסמכתא			מערכת הולכת שפכים אזורית ואדי עארה	שם האתר
3000	קוד אתר	-	חתך	-	מיקום/כביש
30.11.2021	תאריך התחלה	0.00	עומק התחלתי, מ'	אינג' עלי מצארווה מהנדס יועץ קרקע וביסוס תחן מבנה מיסעות	המזמין
30.11.2021	תאריך סיום	8.52	עומק סופי, מ'	משה בר קידוחים	הקודח

מפלס מי תהום, מ'		נתוני הקדח		מאורדיניטות	
	עומק הקידוח	סוג מכונה	0-8.5	עומק, מ'	201825
	בזמן קדיחה	יצוב		שיטת הקדיחה	708055
	אחרי התייצבות המפלס	קייסינג, מ'		קוטר	-
				גובה	

WR / WL	ROR	ROD	תכולת קרבונים	גבולות סומך					בדיקות מעבדה					דירוג עובר נפה	טבעית	סוג המדגם	בדיקות שדה				מיין קרקע		תאור החומר	עומק, מ'									
				PI	LL	PL	#34	#4	#10	#40	#200	עומק דגימה, מ'	SPT				VANE TEST	טבעי	גודל מכנף	אחידה	AASHTO	עד		מ-									
															מופר	0.00															0.00		
																2.00															1.0		
																SPT	2.45	36	22	14	6										2.50	2.0	
																															3.0		
																															4.0		
																SPT	4.00	18	10	8	6											4.50	4.0
																SPT	4.45															4.50	5.0

שם הגיאולוג: קונסטנטין סוסוב



לוג קידוח ניסיון ותוצאות בדיקות מעבדה
קידוח מס' K-6

עמוד 13 מתוך 39

15424	מס' אסמכתא	30.11.2021	תאריך התחלה	מערכת הולכת שפכים אזורית ואדי עארה			שם האתר
3000	קוד אתר	30.11.2021	תאריך סיום	-	קטע	-	מיקום/כביש

WR / WL	RCR	ROD	תכולת קרבנים	בדיקות מעבדה						סוג המדגם	בדיקות שדה				מיון קרקע		תאור החומר	עומק, מ'				
				גבולות סומך			דירוג עבר נפה				SPT	VANE TEST		AASHTO	אחידה	עד		מ-				
				PI	LL	PL	#34	#4	#10			#40	#200						סה"כ	45	30	15
										מופר	6.00											
										SPT	6.45	6.45	42	25	17	15						
										מופר	8.00											
										SPT	8.38	8.00	>73	50/8	23	15					8.30	
										-	8.50	8.38									8.30	
										SPT	8.52	8.50	>50	-	-	50/2						8.52

הקידוח הופסק בעומק פחות מהמתוכנן עקב חדירה באבנים וצורות.

שם הגיאולוג: קונסטנטין סוסוב



שם האתר		מיקום/כביש		המזמין		הקודח	
מערכת הולכת שפכים אזורית ואדי עארה		אינג' עלי מצארווה מהנדס יועץ קרקע וביסוס תחן מבנה מיסעות		משה בר קידוחים			
15425 אסמכתא		3000 קוד אתר		30.11.2021 תאריך התחלה		30.11.2021 תאריך סיום	
חתך		עומק התחלתי, מ'		עומק סופי, מ'			
-		0.00		10.00			
מפלס מי תהום, מ'							
נתוני הקודח							
סוג מכונה		יצוב		קייסינג, מ'			
-		-		-			
עומק, מ'		שטת הקדיחה		קוטר			
0-10		201824		4"			
אוגר		708100		-			
גובה		-		-			
קאודינטות							
X		Y		גובה			
201824		708100		-			
מפלס מי תהום, מ'							
עומק הקידוח		בזמן קדיחה		אחרי התייצבות המפלים			
-		-		-			
מפלס מי תהום, מ'							
נתילת מדגמים							
סוג המדגם		עומק דגימה, מ'		מ- עד			
מופר		2.00		2.00			
SPT		2.45		2.45			
מופר		4.00		4.00			
SPT		4.45		4.45			
מופר							
בידוקי שדה							
SPT		14		8		6	
SPT		19		12		7	
SPT						6	
נתילת מדגמים							
סוג המדגם		עומק דגימה, מ'		מ- עד			
מופר		2.00		2.00			
SPT		2.45		2.45			
מופר		4.00		4.00			
SPT		4.45		4.45			
מופר							
בידוקי מעבדה							
גולעין		ROR		RSD			
%		%		%			
-		-		-			
קטנת		PI		LL		PL	
%		%		%		%	
-		-		-		-	
גבולות סומך		#34		#4		#10	
%		%		%		%	
-		-		-		-	
דירוג, עבר נפה		#40		#200			
%		%		%			
-		-		-			
מיון קרקע							
מיון קרקע		מיון קרקע		מיון קרקע			
AASHTO		אחידה		אחידה			
-		-		-			
תאור החומר							
0.00		1.0		2.0		3.0	
4.00		4.00		4.00		5.0	
0.00		1.0		2.0		3.0	
4.00		4.00		4.00		5.0	
שם הגיאולוג: קונסטנטין סוסוב							



לוג קידוח ניסיון ותוצאות בדיקות מעבדה
קידוח מס' K-7

עמוד 15 מתוך 39

15425	מס' אסמכתא	30.11.2021	תאריך התחלה	מערכת הולכת שפכים אזורית ואדי עארה	שם האתר
3000	קוד אתר	30.11.2021	תאריך סיום	- קטע	מיקום/כביש

WR / WL	RCR	RQD	תכולת קרבנותים	בדיקות מעבדה							סוג המדגם	נטילה מדגמים		בדיקות שדה					מיון קרקע		תאור החומר	עומק, מ'			
				גבולות סומך			דירוג עובר נפה					עומק דגימה, מ'	מ"מ	SPT			VANE TEST		AASHTO	אחידה		עד	מ-		
				PI	LL	PL	#3/4	#4	#10	#40				#200	סה"כ	45	30	15						מופר	טבעי
%	%	%	%	%	%	%	%	%	קטע	מ-	הקשות			kPa	kPa	קטע	קטע	קטע							
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	מופר	6.00	6.00	-	-	50/8	15	-	-	-	-	-	-	5.0	
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	SPT	6.23	6.23	>50	-	50/8	15	-	-	-	-	-	-	6.0	
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	מופר	8.00	8.00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	7.0	
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	SPT	8.45	8.45	33	18	15	10	-	-	-	-	-	-	8.0	
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	מופר	10.00	8.45	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	9.0	
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	מופר	10.00	8.45	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	10.0	

שם הגיאולוג: קונסטנטין סוסוב