

הידרומודול-פולק שמואל בע"מ



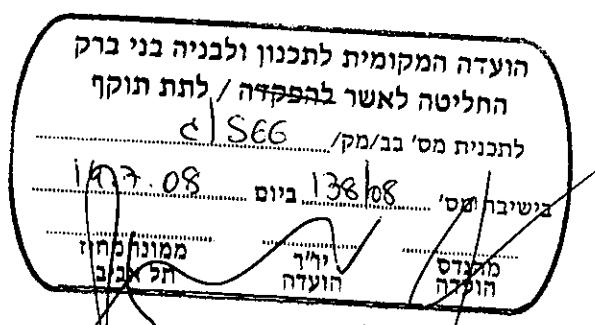
הידרומודול-פולק שמואל בע"מ: הידرومטריה, הידראוליקה, הידרולוגיה, ניקוז, דרכיים
HYDROMODUL- POLAK SHMUEL LTD: Hydrometry, Hydraulics, Hydrology, Drainage, Roads

03/08/2008
דיווח-612

מרחוב תכנון מקומי בני ברק
תכנית מס' בב/מק/5665א

מתוחם

נספח ניקוז



הוכן עבור א. אפשטיין ובנו בע"מ

אוגוסט 2008

חנוך לוי אפשטיין ציבוריות בע"מ
513183048
ח.נ.א.א.א.



רח' לוי אשכול 141 ת.ד. 895 Kiran, ISRAEL 55000
E-mail: hydromod@inter.net.il Tel: 972-3-6356858 Fax: 972-3-5340854

ג. מבוא

נספח ניקוז זה כולל בדיקה בשני תחומים :

א. הידרולוגיה וניקוז.

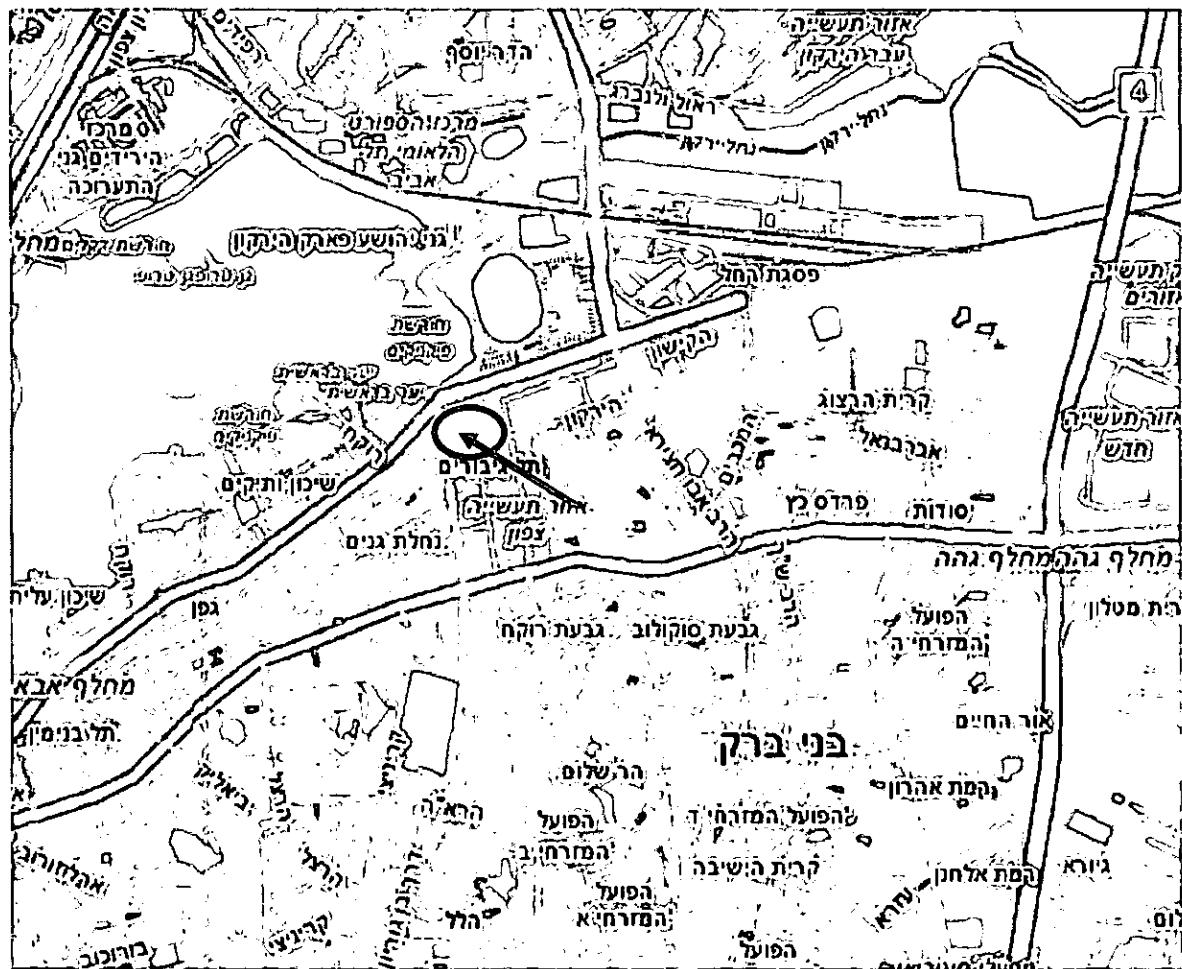
ב. מי תהום

נספח ניקוז כולל התייחסותנו ל对照检查 מי תהום באזור בו נמצא המתחם , ובדיקה נגר עילי שבו נדרש לטפל בפרויקט. כמו כן ניתנו המלצות מפורטות למניעת הצפות בשטח המתחם כאשר כמובן לא תהיה העברת מים למתחמים שכנים.

הרעיון הכללי - לבצע את כל הפעולות הנדרשות כדי להקטין למיןimum ספיקות רגניות ולהזרים עודפי המים למערכת ניקוז עירונית, המחושבת בדרך כלל לספיקות נמוכות יחסית.

מקום הכללי של הפרויקט ואה תרשיס מס' 1.

תרשים מס' 1.1 - תרשימים סביבה



2. הידרוגאולוגיה

חוות דעת הידרוגאולוגיה

האתר במרחק של כ- 5.0 ק"מ מהים, וכ- 500 מ' מדר' - מז' לנחל הירקון. הידרוגיאת האתר נמצא באזור גוש דן, בתא אוגר מערבי (37) ובגבול רצועות הידרוגיאות 132, 133. עפ"י מפת המפלסים של השירות ההידרוגיאי לשטיו 2006 הוא נמצא בתחום השיקע ההידרוגיאי רמת גן, בו רום המפלס נמוך מ- 1 - מ' (תרשים 1: מפת מפלסים).

גם מפלסי בארץ סמוכות לאתר בחורף 2008 נמצאו בתחום זה.

עפ"י החתכים הגיאולוגיים ברצועות 132 ו 133 המצורפים (תרשיים 2, 3) ניתן להבחן שהאתר נמצא בקצה המזרחי של תחום החפרזה לותת יחידות אקויפריות.

בהעדר מידע הידרוגיאי מקדוחים באתר ניתן להניח רום מפלס מי בתחום עפ"י אינטראולציה מדידות מפלס בארץ סמוכות מאז שנת 1950. הנתונים (במטרים) מוצגים בטבלה הבאה:

זהוי באר	מרחק מהאתר	עמוק הבאר	ROME	ROME מינימום	גובה מירביה	גובה השיא	נקודות יחס	ROME חורף 2008	מפלס חורף 2008
		89	- 3.4	1.8	1.8	1967/8	14.3	- 0.7	
		79	- 2.9	2.9	2.7	1972/3	10.3	-----	
		35	- 3.5	3.8	1.6	1968	17.8	-1.2	
		73	- 3.2	1.4	1.2	1991/2	10.0	- 1.1	
		120	- 1.7	2.8	2.5	1968/9	8.1	-----	
		770	790	100	120			16613202	16613302
		150	790	100	120			16613303	16613304
		970	100	120	120			16713201	

מלחות מי התהום מתחת האקויפרים הרדודים (A,B) כ- 200 מג"ל כלורייד ו- 70 מג"ל חנקה.

עומק חדרת הפן הבניי כ- 2 ק"מ (תרשים 4: **מפת כלוריידים**).
סמוך לאתר נבנו ב- 2002 מגדלי ב.ס.ר. בעת הבניה נשאבו בקדוח בנין ב.ס.ר.
(זהוי: 16713301) 1.8 מלמי"ק במשך שלושת חודשים חורף 2003. עומק הקדוח 27 מ' וספקתו, עפ"י השאייה המדוחתת, כ- 900 מק"ש.

مسקנות והמלצות:

- רום המפלס עתה הנז 1 – מ'. בהסתברות נמוכה, ניתן להניח בעלות מפלס מירביה של 3 מ', שרומו המירבי הגיע בתקופת הבניה לרום 2 + מ'.
- יתכנו נפחאים משמעותיים לסלוק בשאייה בעת הבניה. במצב זה ניתן לקדוח בארות שואבות בספיקה גבוהה. מי התהום צפויים להיות באיכות מי שתיה, אך נראה יהא צורך להזרים לירקון הקרוב.
- כדי לבסס המסקנות מוצע לקדוח קידוחי מחקר באתר (בקוטר 3" לפחות), ולהעמיקם עד שכבה אטימה (גבולות הסביר).
- בשלב הבא ניתן לעורוך מבחני שאיבת לחלוץ פרמטרים הידראוליים לחישוב ספיקות צפויות לצורך השפלת המפלס.
- מוצע להריץ מודל הידרולוגי לאומדן נפח שאיבת הדירושים לשפלת ולמייקום בארות השאייה.

3. הידרולוגיה וניקוז

גישה כללית

המתחם תחום בין 3 רוחבות – ששת הימים והירקון הקיימים והמשך המתוכנן לרחוב ברוך הירש. בצד המערבי המתחם גובל לשטח מבנה ב.ס.ר. המתחם המתוכנן ממוקם בחלק צפון-מערבי של מתחם מסוף אוטובוסים של חבי "דז'ן".

במצב קיים, בשטח המסופף נמצאים שלוש סככות טיפול ברכב של חבי "דז'ן" ומשטח תדרוק. שער השטח מצופה באספלט. השיפוע הכללי של השטח – צפון-מזרחי לכיוון דרך ששת הימים.

המתחם נמצא כ-500 מ' מנהל הירקון. לפי מחקר ישומי שנעשה ע"י ד"ר אברן כסלר בנחל הירקון, גובה ההצפה מהנהל בספיקה מכיסימלית כ-600 מ"ק/שנייה יהיה בסביבות 7.7 מ' אבסולוטי, כאשר דרך ששת הימים בגובה כ-7.0 מ'. בין הנחל לכביש קיימת סוללת נחל ישנה בגובה כ-8.0 מ' ולכן לא צפוי מעבר המים מהנהל אל האתר.

מכוון שהמודל עדין לא פורסם, החליטנו לבדוק את הנושא בצורה פרטנית בקטע הנדון של נחל הירקון. לצורך כך נבנו 2 חתכי רוחב כפי שמופיע **בתרשימים מס' 3.1**.

על פי החתכים הללו נעשה חישוב הידרולוגי ובנבו עקומות ספיקה. על פי העקומות הספיקה המכסיימלית 600 מ"ק/שנייה עוברת בנחל בתחום הגבהים 7.5-7.6 מ', דבר המאשר גם את הנתון הקודם.

תרשים מס' 3.1 – חתכים לחישוב מפלסי מים בנחל ירקון



בהתחשב בכך בתכנון מחדש של כביש ששת הימים בקטע זה אנו מבקשים בשות פנים
ואופן לא לרדת מגובה כביש קיים, אלה להשתדל להגביה את הכביש כולל הניתן (רצוי
0.5 מ'). כל זאת כדי למנוע בהחלטת ההצפות מנחל הירקון, בהתחשב בכך שלא הוספנו
לספקת התיכון כל תוספת בטחון. הצד הדורי של המתחם (רחוב הירקון) נמצא גובה
יוטר (גובה כ-9.0 מ') ולכאן מגיע כל הנגר העילי מהצד הדורי מאזור בני ברק כולל
אזור רמת גן המזרחתית. באזור המתחם קיים מובל ניקוז אל נחל הירקון ובמידה ובenthal
ירקון תעבור ספיקת גדולה מאוד או נדירה, מובל ניקוז עשוי להיות משותק עקב הפרשי
גובה קטנים בין מעלה למורוד.

סכנות ההצפה, בעצם, היא לא מצד הנחל אלא מהצד הדורי. היו כבר מקרים בעבר

(לדוגמה בשנות 91-92) שבאזור מרוחב בן גוריון מזרחה היו הצפות נרחבות שהגיעו לא מהנהל אלה מצד הדרומי, אשר ספיקות המים באותה עת חושבו כ-500 מ"ק/שנייה, שזה עמוק בכ-20% מספיקת תכנן. לכן בעיה זאת אינה over design אלה מציאות. אי לכך המלצתנו להגביה 0.0 של הבניה באתר לפחות ל-5.5 מ' אבסולוטי. חשוב לציין שרמפות כניסה לחניונים ולמרותף המבנה הראשי צרכות קודם לעלות עד גובה 9.5 מ' ורק אחר כך להתחיל לרדת. במקומות אלה יש להגן גם מכניות מים צידיים. הכוונת המים תעשה בנפרד במסגרת תכנון מפורט במידה וביצוע אותו.

כאמור השטח המתוכנן הינו חלק מהמתחמים הכללי, כאשר המשך המתוכנן לדין ברוך הירש מחלק אותו לשניים ומשנה את שטחי אגמי הניקוז. חלק דרום – מזרחי של המתחם הקיימים מעבר לרחוב יתנקז אחרי הבניה כולל כלפיו רח' ברוך הירש. אגן הניקוז של המתחם המתוכנן הינו שטח עצמאי של כ- 13 דונם. ספיקה מכסימלית שיכולה להיווצר משטח זה במצב לפני בנייתו אפשר לחשב לפי נוסחה רצינלית:

$$Q=CIA$$

כאשר : C - מקדם גגר עילי, מוערך כ- 0.8

I - עוצמת גשם מכסימלית לזמן ריכוז 10 דקות בלבד ובהסתברות 2%

(פעם בחמשים שנה) = 127.2 מ"מ/שעה

A - שטח המתחם 0.013 ~ קמ"ר.

$$\text{מ"ק/שנייה } Q_{2\%} = 0.80 \times 127.2 \times 0.013 / 3.6 = 0.368$$

כעת נראה איך משתנה ספיקת מכיסים מילית משטח המתחם למצב מתוכנן. מוקדם נגר עליי למצב מתוכנן חושב משוקל בין שטח בניו (גג המבנה ושטח מרוץ) כ- 74% ושטח ירוק כ- 26%, (להוציא שטח בריכה - 1160 מ"ר ורמפות ירידת לחניונים 1200 מ"ר במידה שיבנו לא מקורות).

$$C = 0.77$$

המבנה המתוכנן בעל 65 קומות ושטח הקיר הצפון-מערבי הינו כ- 900 קמ"ר. בהתחשב בזווית הגשם כ- 70° יש לקחת בחשבון גם שטח של היטל הקיר - 0.0033 קמ"ר

$$Q_{2\%} = 0.77 \times 127.2 \times 0.014 / 3.6 = 0.380 \text{ מ"ק/שנייה}$$

בהתאם לכך ספיקת מכיסים מילית מתוכננת להסתברות 2% גדלה ב- 5%.

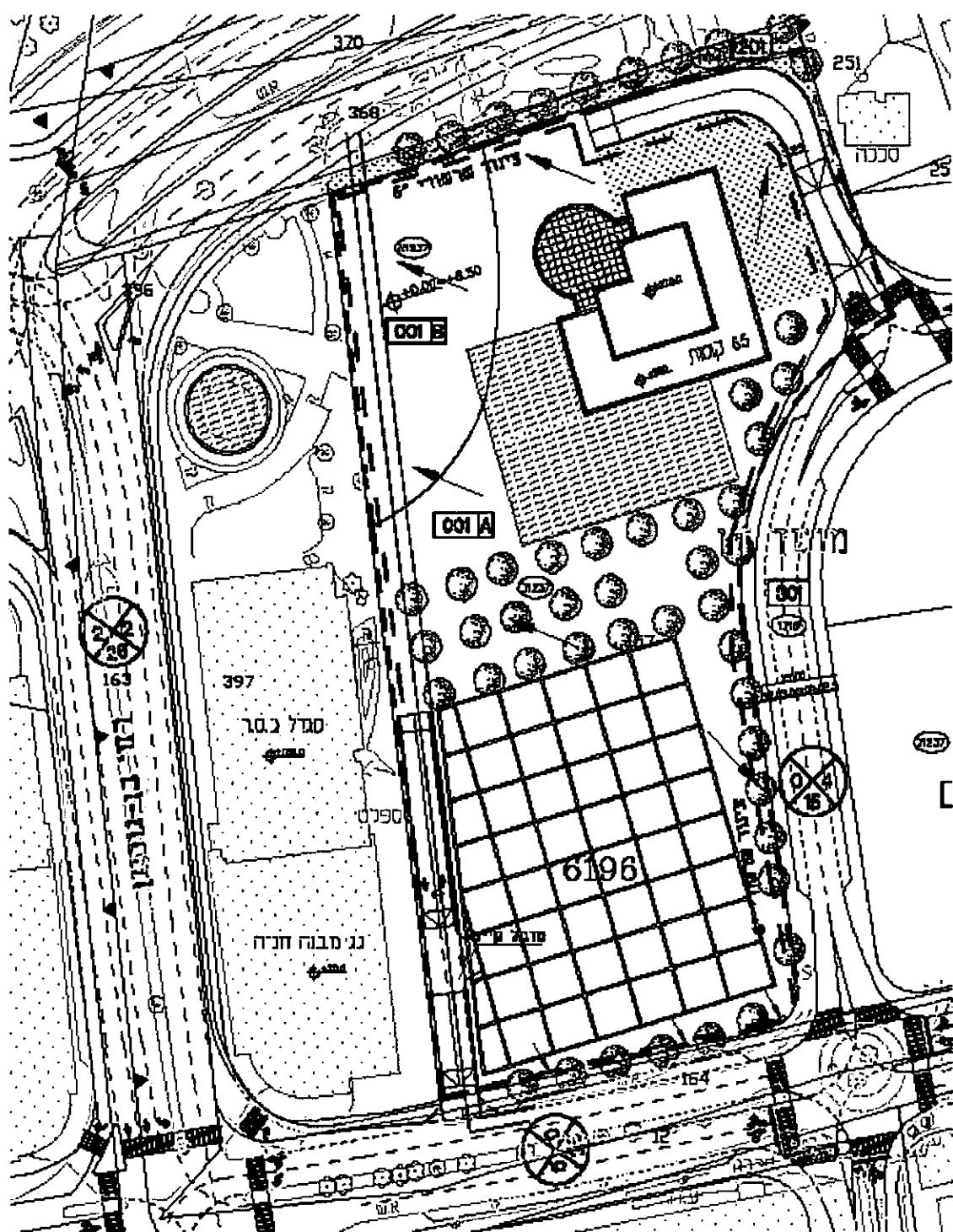
המלצות תכנוניות

פעולת הקטנת ספיקת מכיסים מילית אפשר לבצע על ידי השהיית המים או השהייה בתוספת החדרת המים לקרקע.

השהיית המים אפשר לבצע על-ידי תכנון תקרת מרתפים משופעים למיקום קליטת המים ויצירת שכבת טוף או חומר גראנולרי מנקי מעל המרתפים בעובי כ- 0.50 מ'. שכבה זו תהיה מונחת בכל השטחים הירוקים.

כדי לנצל את שטחי הפרימיטר של המתחם ולא Abed גובה, מומלצת>Create> תקרת תקרת מרתפים דו-SHIPועית לכיוון צפון ודרום -תרשים מס' 3.2.

תרשים מס' 3.2- סכימה שיפועים תקרת המרתף



במקרה זה אין צורך להשאיר פס יירוק סביב המתחם ורצוי לשמר על צורה אחידה להשתיהת המים על גבי התקורה.

כעת נחשב את נפח המים שיורד על פני המתחם :

- זמן ריכוז 10 דקות לכל היתר,

- לפי מחקר של התנהה לחקר הסחף אפשר לאמוד זרימה בצורת משולש, כאשר אורך חלק ירידת המים כפול מזמן ריכוז המים (זהיינו עליית המים). לכן זמן זרימה יהיה $20 + 10 \text{ דקות} = 30 \text{ דקות או } 1800 \text{ שניות}$.

- נפח זרימה ייחסוב בצורת משולש :

$$\text{מ"ק } 342 = \frac{0.380 \times 1800}{2} - \text{למצב בניוי}$$

לפי דרישת הוועדה המחווזית ורשות הניקוז, علينا להקטין ספיקה מכיסימלית. השטחים הירוקים בפרויקט חושבו כ- 3590 מ"ר. לטוף או אפילו לחץ אגירת מים מעולה והינה בסביבות 40% לכן שטח פעיל להשתיה במתחם יהיה $3590 \times 40\% = 1436 \text{ מ"ר}$.

נפח המים במצב בניוי המתאים לספיקה מכיסימלית בהסתברות 2% חושב כ- 342 מ"ק ולכן עומק המים בשכבה מנוקזת יהיה

$$\frac{\text{מ"ק } 342}{\text{מ"ר } 1436} = 0.24 \text{ מ"}$$

כלומר, השהיית המים להקטנת ספיקה מכיסימלית בפרויקט מצריכה עומק פעיל של שכבה מנוקזת קטנה פי 2 מעומק שכבת טוף מעל התקורה שמקובלת כ- 50 ס"מ.

נפח פעיל זה ינוקז כאמור לכיוון כללי צפונה בנתיבי זרימה בעורת צנרת שרשוריית בעטיפה بد-גאוטכני. הצינורות יונחו על תקרת המרתף סביב המרתף בצדיו הפנימי של המערה . כל 30 מ' בערך תונח שוחות חיבור קטנה, שדרכה אפשר יהיה לשטוף את הקווים.

להבטחת ניקוז ייעיל של תקרת המרתף מומלץ CISCO תקרה ביריעות תבניתה. המערכת תכלול מוצאים ממערכת ניקוז מקומית עירונית ברוחב ששת הימים באמצעות צינור בקוטר 60 ס"מ המחבר לשוחות חיבור. הנחת צינור תהיה מומלצת בשיפוע לפחות כ-% 0.7, כוشر הולכה יהיה כ- 0.35 מ"ק/שנין.

נפח מים 342 מ"ק, שהושב לגשם פעם לחמשים שנה, יתרנה מהמתחים לשאך כ- 16 דקוט = 342/0.35 .

בנוסף לכך, אנו ממליצים על תוספת קידוח החדרת המים משולב עם מתיכון מוצא עודפי מים למערכת ניקוז עירונית במידה ויהי. קידוח זה יוסיף נפח השהייה משמעותית באופן מיידי ויחדир את המים לקרקע. עומק הקידוח יהיה בערך כ-10 מ'. צורת הקידוחים מומלצת בדומה לМОזג בתרשימים מס' 5.

כדי להבטיח ניקוז ייעיל של תקרת המרתף, אנו ממליצים על שימוש ביריעות תבנית בעובי קטן (עד 2 ס"מ) מכוסות בלבד גיאטוקסטיל, כאשר הבד יהיה לפני מעלה. שיטה זו יעילה ביותר לניקוז משטחים קשיים.

4. סיכום:

- מתחם דן המשתרע על שטח כ- 13 דונם, מומלץ לנקי על-ידי שכבת השהייה מעל המרתפים שעומקה כ- 0.5 מ' מתחת לכל השטחים של השכבות בתואם עם אדריכל נוף.
- שכבה זו תהיה משופעת באופן כללי צפונה. כאשר תקרת המרתף תהיה דו-SHIPועית דרומה וצפונה לחלוקת הזורימה לשני הכוונים, בתואם עם קונסטרוקטור.
- הצלברות מים בשכבה מנוקזת תהיה כ-25 ס"מ לאירוע פעם ב- 50 שנים.

- מעבר לאפשרות ניקוז עצמאית, יוכנסו לשכבה המנוקזת באربעת צידי המתחם צינורות שרשוריים בקוטר 6" שיאפשרו איסוף מים במקומות הנדרש והעברתם למערכת ניקוז עירונית ואנו קליטתם בקידוחי החדרה.

רק עודפי מים מעבר לכמויות מים במצב טבעי יגיעו למערכת ניקוז עירונית.

- ספיקה זו תועבר למערכת ניקוז עירונית על-ידי מוצא מים דרך שוחת חיבור קיימת או מתוכננת.

- בפרויקט ישולב גם קידוח החדרה לפני מקום החיבור עם המערכות הקיימות כאשר גודל מرتפים במתחם (מידות פיזיות ועומקם) אינם משפיע על מערכת ניקוז מתוכננת-מערכת ניקוז בכל מקרה מומלצת כאיסוף מים מעלה המרתפים.

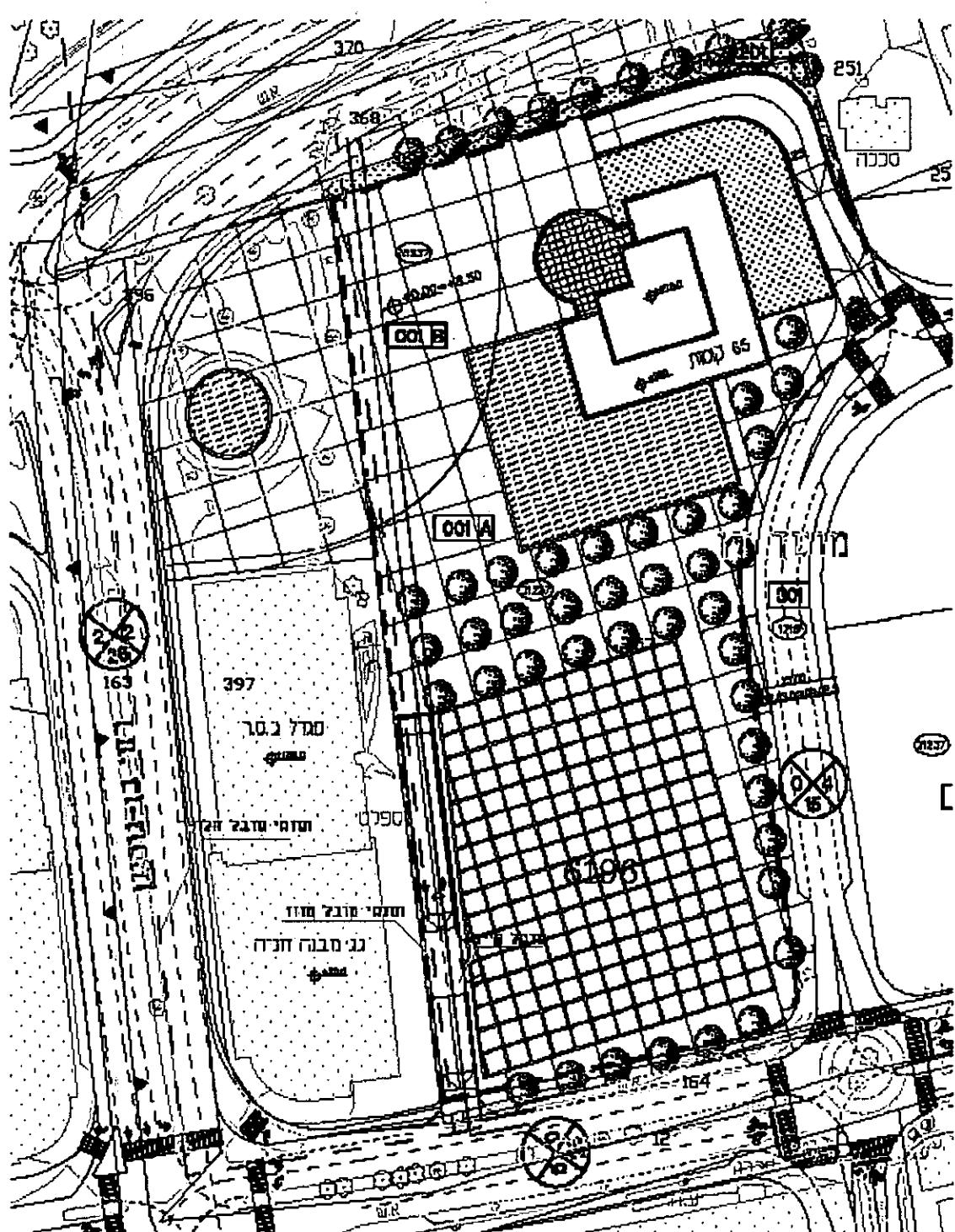
- מוביל ניקוז עירוני ב מידות 200X250 העובר בתחום הפרויקט למרחק כ-5 מ' מקיר של מתחם ב.ס.ר. במלטסים כ-3.5 מ' מוציאה מי נגר עילי מתחומי בני ברק ורמת גן . לא ידוע לנו על השתלשלות העניינים מול עיריות בני ברק, אבל במידה ולא יתקבל פיתרון להזות המוביל סמוך לקיר ב.ס.ר. (הדבר דרש שינוי בתכנית אדריכלית) , אנו ממליצים להוציא את המוביל מתחום הבניה ולהעבירו ברצועת הכבישים – ראה **תרשים מס' 4.1**.

הоко ע"י מרינה דרבקין

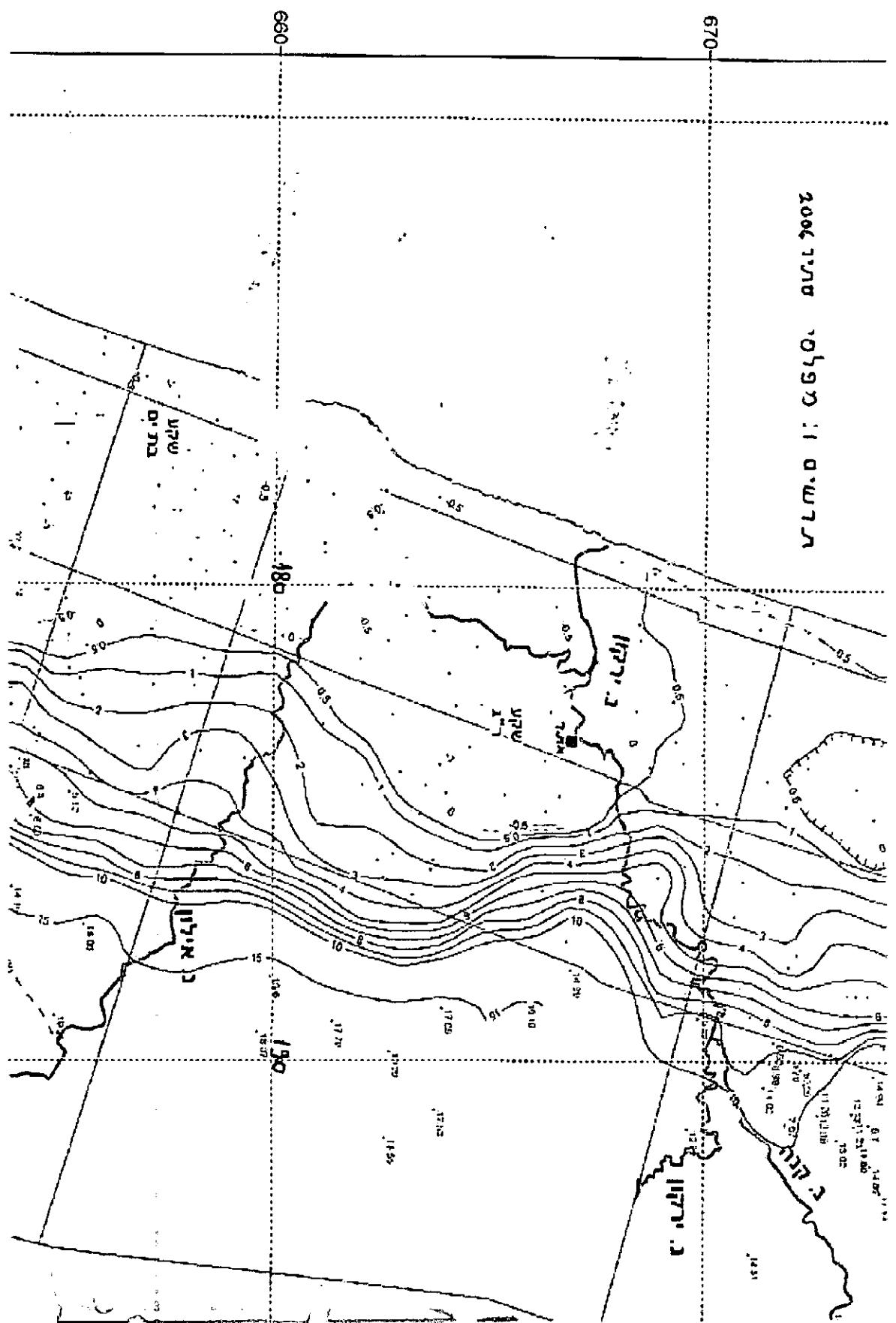
שמעאל פולק
מהנדס-הידרולוג



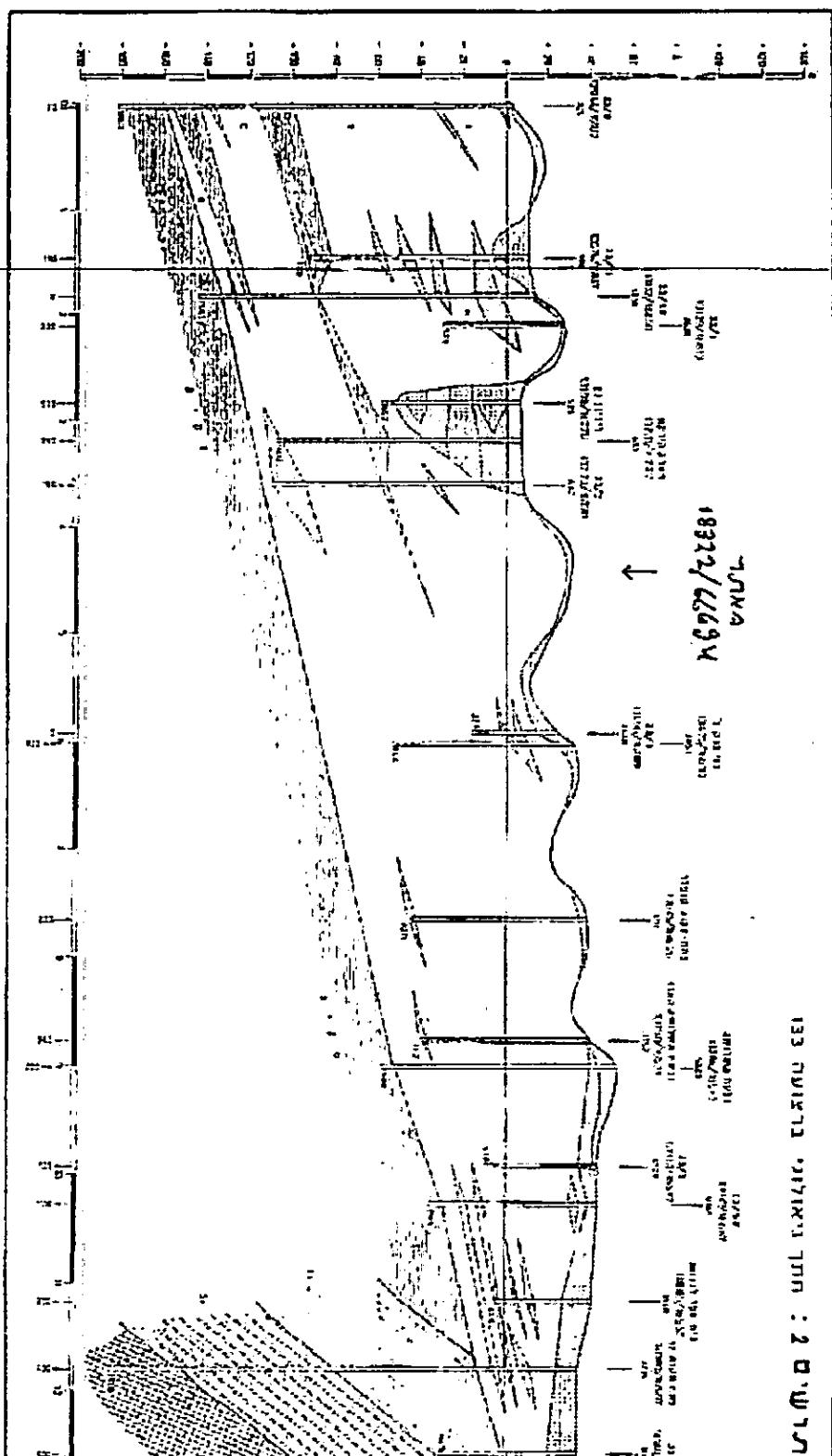
תרשים מס' 4.1-תווואי מוביל ניקוז

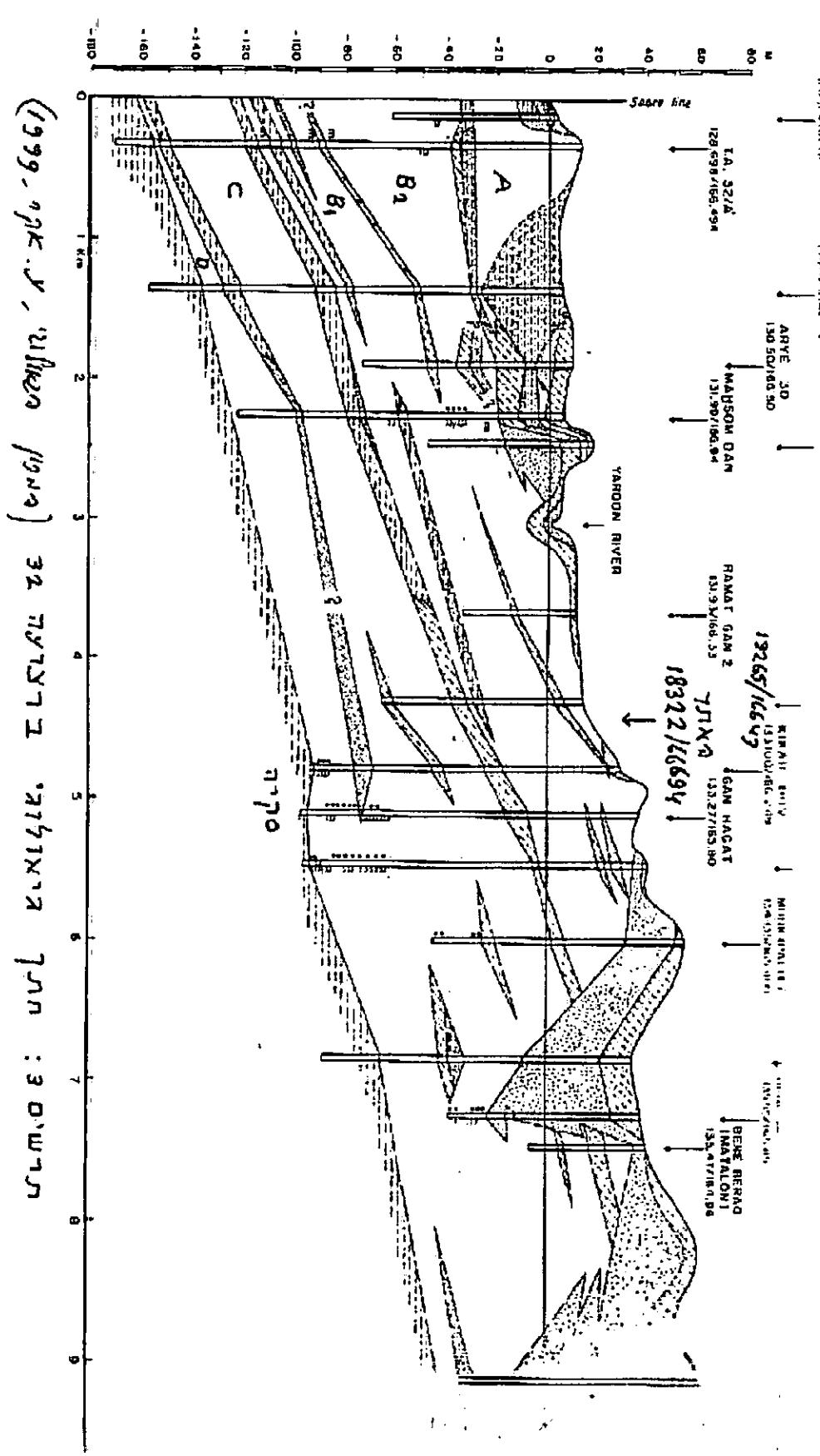


נספחים

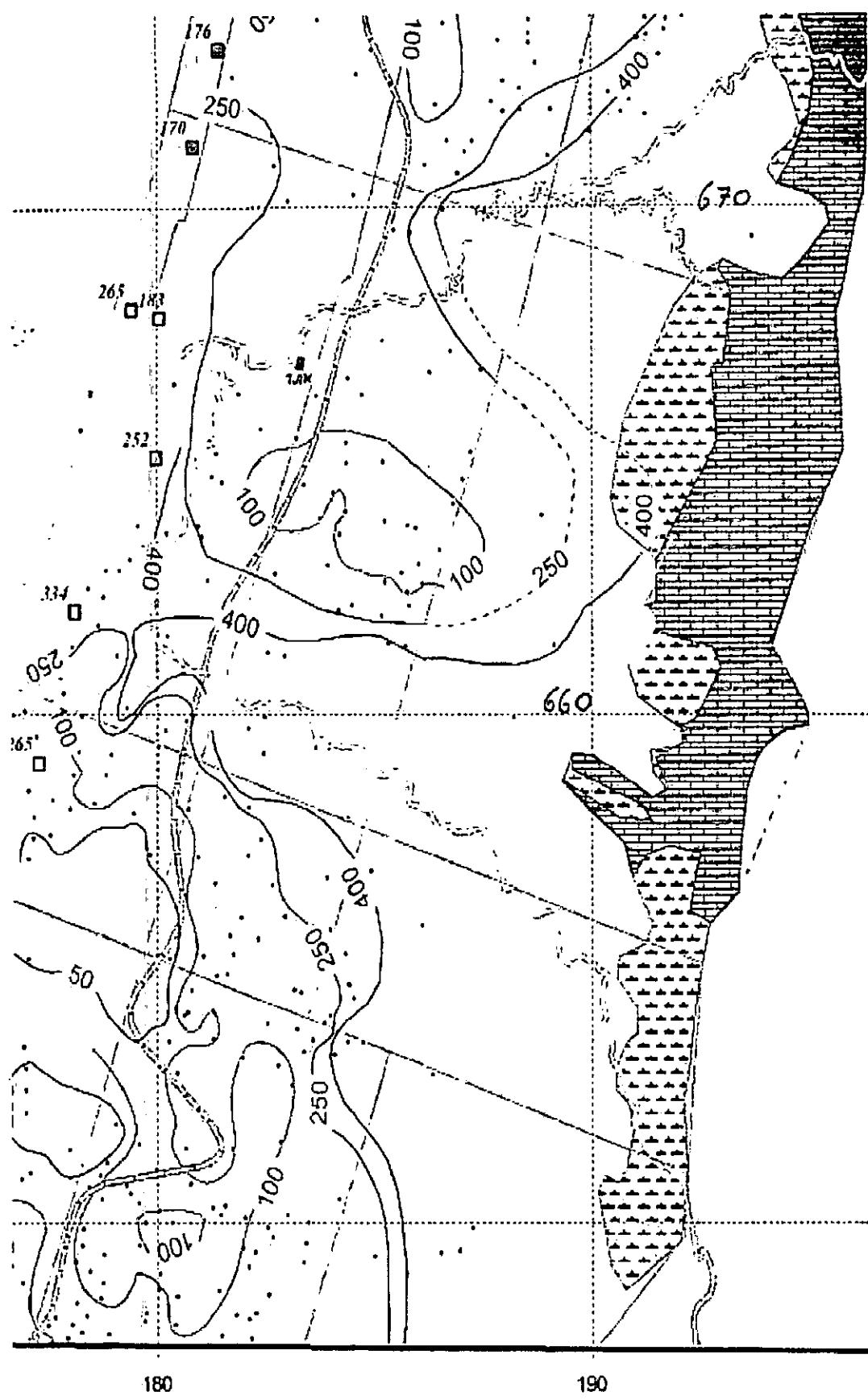


תְּרִינָמָה : חֲדַל בֵּיאֹלוֹן. תְּרִינָמָה ۳۳۱





תרשים 3: חתול גיאולוגי ברצועה זו [נגל] עטף, ס. קמ"ו - 666)



תמונה 4: ריכוז נולריך - ספט 2001

