מימי החופין של ישראל מסמך מדיניות

משטר הגלים במימי החופין של ישראל בים התיכון

H38/98 'דו"ח חיא"ל מס'

I.O.L.R. REPORTS



מימי החופין של ישראל מסמך מדיניות

משטר הגלים במימי החופין של ישראל בים התיכון דו"ח חיא"ל מס' H38/98

ע"יר

M.Sc. אינג' דב ס. רוזן,

חיפה, אוקטובר 1998

הוכן עבור

אנוש פרוייקטים (1990) בע"מ

## תוכן העניינים

	רשימת טבלאות	.1
	רשימת ציורים	.11
	מקור היוצרות הגלים בחוף הים התיכון של ישראל	.1
	הגדרת מונחים ואפיוני גלים בחוף הישראלי בים התיכון	.2
	אופייני גלים לטווח זמן קצר ואפיונם למימי החופין של ישראל בים התיכון	2.1
	אופייני גלים לטווח זמן ארוך ואפיון משטר הגלים במים עמוקים לטווח זמן ארוך בחופי ישראל בים התיכון	2.2
	אופייני גלים למצבים נדירים (קיצוניים)	2.3
16	ליכים של השתנות הגלים במעברם ממים עמוקים למים רדודים	3. תה
	כללי	3.1
	רפרקצית גלים	3.2
	החזרת גלים	3.3
	שבירת גלים	3.4
	התפתחות זרמים ברצועת המשברים בהשראת הגלים	3.5
	פיזור (דיפרקציה) גלים	3.6
	משטר הגלים במים רדודים	.4
	מקורות ספרות	.5
	הבעת תודה	.6
	16	רשימת ציורים מקור היוצרות הגלים בחוף הים התיכון של ישראל הגדרת מונחים ואפיוני גלים בחוף הישראלי בים התיכון אופייני גלים לטווח זמן קצר ואפיונם למימי החופין של ישראל בים התיכון אופייני גלים לטווח זמן ארוך ואפיון משטר הגלים במים עמוקים לטווח זמן ארוך בחופי ישראל בים התיכון אופייני גלים למצבים נדירים (קיצוניים) כללי כללי רפרקצית גלים החזרת גלים התפתחות זרמים ברצועת המשברים בהשראת הגלים פיזור (דיפרקציה) גלים מקורות ספרות

#### ו. רשימת טבלאות

- 1. אשדוד-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (%) 1 (%) אשדוד-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (%)
- 2. אשדוד-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (%) חורף (04/92-03/98)
- 3. אשדוד-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (%) שנתי (%)- שנתי
  - 4. אשדוד-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי וזמן מחזור שיא הספקטרום (8/92-03/98)- קיץ
  - 5. אשדוד-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי וזמן מחזור שיא הספקטרום (04/92-03/98)- חורף
  - אשדוד-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי וזמן מחזור שיא הספקטרום (04/92-03/98)- שנתי
- 7. אשדוד-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים (04/92-03/98)- קיץ
- 8. אשדוד-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים (04/92-03/98)- חורף
- 9. אשדוד-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים (04/92-03/98)- שנתי
- 10. חדרה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (%) 10 (%) אובה הגל במים עמוקים, שכיחות משותפת (%)
- 11. הדרה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (11 הגלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (04/92-03/98)
- 12. חדרה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (%) שנתי (04/92-03/98) שנתי
  - 13. חדרה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי וזמן מחזור שיא הספקטרום (92-04/92)- קיץ
  - 14. חדרה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי וזמן מחזור שיא הספקטרום (04/92-03/98)- חורף
  - 15. חדרה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי וזמן מחזור שיא הספקטרום (04/92-03/98)- שנתי
- 16. הדרה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים (92-03/92)- קיץ
- 17. הדרה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים (94/92-03/98)- חורף
- 18. חדרה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים (92-03/92)- שנתי
- 19. חיפה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (%) 19. 19/04/94-02/98
- 20. היפה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (%) של 14/94-02/98) חורף
- 21. חיפה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (%) שנתי (04/94-02/98) שנתי
  - 22. חיפה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי וזמן מחזור שיא הספקטרום (2/94-02/98)- קיץ
  - 23. חיפה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי וזמן מחזור שיא הספקטרום (04/94-02/98)- חורף
  - 24. היפה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי וזמן מחזור שיא

- הספקטרום (98/94-02/98)- שנתי
- 25. חיפה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים (94/94-02/98)- קיץ
- 26. חיפה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים (04/94-02/98)- חורף
- 27. היפה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים, שכיחות משותפת (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים (94/94-02/98)- שנתי
  - 28. מספר שנתי ממוצע של סערות ומשכי הזמן הממוצעים של הסערות
    - 29. תקופות חזרה ממוצעות של מצבי ים קיצוניים
  - .30 בחירת תקופות חזרה ממוצעות של גלי תכן לפי רמת סיכון ואורך חיים כלכלי

#### וו. רשימת ציורים

- 1. התפלגות מקורבת של אנרגיית הגלים בפני הים
- 2. מסלול תנועת הציקלונים בסערות החורף ושינוי כיוון הגלים הבו-זמני לאורך החוף הישראלי
  - Pierson-Moscovitz וספקטרום JONSWAP השואה בין ספקטרום.3
  - 4. התפלגות שכיחות גובה הגל המשמעותי במים עמוקים באשדוד(כל הגלים 04/92-03/98
    - .5 התפלגות שכיחות זמני מחזור שיא הספקטרום באשדוד, (כל הגלים 2/98-04/94)
  - 6. התפלגות השכיחות הכיוונית של הגלים במים עמוקים באשדוד (כל הגלים 03/98-03/98)
  - 7. התפלגות שכיחות גובה הגל המשמעותי במים עמוקים בחדרה, (כל הגלים 04/92-03/98
    - 8. התפלגות שכיחות זמני מחזור שיא הספקטרום בחדרה, (כל הגלים, 04/92-03/98)
  - 9. התפלגות השכיחות הכיוונית של הגלים במים עמוקים בחדרה, (כל הגלים 93/92-04/92)
  - 10. התפלגות שכיחות גובה הגל המשמעותי במים עמוקים בחיפה, (כל הגלים 04/94-02/98
    - 11. התפלגות שכיחות זמני מחזור שיא הספקטרום בחיפה, (כל הגלים,98/04/94)
  - .12 התפלגות השכיחות הכיוונית של הגלים במים עמוקים בחיפה. (כל הגלים 20/94-02/98
- 13. התפלגות שנתית של שכיחות גובה הגל המשמעותי במים עמוקים, השואה בין השכיחויות באשדוד, חדרה וחיפה עבור כל הגלים, (לתקופה 04/92-03/98)
- 14. התפלגות שנתית של שכיחות זמן מחזור שיא הספקטרום, השואה בין השכיחויות באשדוד, חדרה וחיפה עבור כל הגלים, (לתקופה 04/92-03/98)
- 15. התפלגות שנתית של שכיחות כיווני הגלים במים עמוקים, השואה בין השכיחויות באשדוד, חדרה וחיפה עבור כל הגלים, (לתקופה 04/92-03/98)
- 16. התפלגות שנתית של שכיחות כיווני הגלים במים עמוקים, השואה בין השכיחויות באשדוד, חדרה וחיפה עבור גלים בעלי גובה משמעותי מעל 4 מ', (לתקופה 04/92-03/98)
  - 17. הסתברות מצבי ים קיצוניים בחופי ישראל במים עמוקים
  - 18. תאור מסלולי חלקיקי המים מהמצב הממוצע, עבור גלים במים עמוקים וגלים במים רדודים או בתחום .18
    - 19. רפרקציית גלים בחוף עם קווי עומק ישרים ומקבילים לקו החוף
      - .20 רפרקציית גלים בחוף עם קווי עומק בלתי סדירים
        - 21. החזרת גלים בחוף עם מבנה עם קיר ים אנכי
    - 22. תבנית הזרמים בקדמת החוף בתלות בזוית התקרבות הגלים עם קו החוף
      - .23 הגדרת מונחים בתחום צדודית החוף

## מקור היוצרות הגלים בחוף הים התיכון של ישראל

תופעת התפתחות הגלים בפני הים נגרמת ע"י גורמי סביבה שונים. הגלים העיקריים המשפעים על התהליכים המתרחשים באזור החוף, כגון גלים המתרחשים באזור החוף הם גלי הרוח, אך קיימים גלים נוספים בעלי השפעה על המתרחש באזור החוף, כגון גלים מועדי הים, וגלים המתפתחים בעקבות רעידות אדמה (צונמי). בציור מס' 1 מתוארת התפלגות מקורבת של אנרגיית הגלים בפני הים על פי זמן המחזור (המגדיר את אורך הגל), ועל פי סוג הכח המעורר הראשי והכח המאזן הראשי.

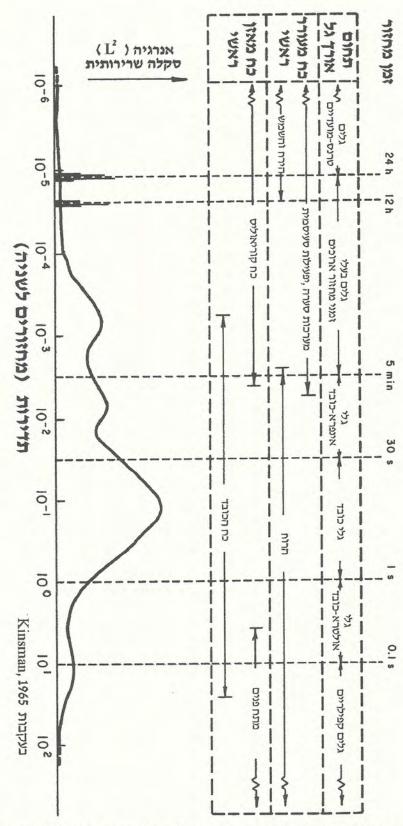
בהמשך אנו נתייחס בעיקר לגלי רוח התוקפים את אזור החוף של ישראל. גלים אלה מאופיינים ע"י גובה הגל (המדוד בין שפל הגל לשיא הגל), זמן המחזור של הגל (משך הזמן הדרוש למעבר שני שיאים עוקבים של גלים זהים דרך נקודה קבועה), וכיוון ההתקדמות של הגל. המרחק בין שני שיאים של גלים נקרא אורך הגל ומהירות התקדמות הגל (הנקראת חפזות הגל-כלית ניתן למיין את הגלים לפי מיקום (הנקראת חפזות הגל-ציים למיקום הוצרותם ע"י פעולת נשיבת הרוח על פני המים. כאשר הגלים המתפתחים נעים בתוך אזור הגלים ביחס למיקום הוצרותם ע"י פעולת נשיבת הרוח על פני המים. כאשר הגל וכיוון ההתקדמות של הגל) תלוים המשך הזמן של נשיבת הרוחות, בעוצמת הרוחות ובאורך התחום של נשיבת הרוח (fetch), וכיווניהם יהיו בכיווני תנועה בטווח של 90°± לכיוון נשיבת הרוח.

כאשר הגלים מתקדמים אל תחומים שמחוץ לאזור בו נוצרו, מתחילה הפרדה בין הגלים בעלי זמני המחזור השונים. הגלים בעלי זמני המחזור הארוכים יותר נעים במהירות גבוהה יותר מהגלים הקצרים יותר. לכן, במרחק מסוים מאזור היצירה שבו נושבת הרוח, ניתן יהיה להבחין בגלים בעלי חזיתות ארוכים וזמני מחזור ארוכים המתקדמים אל כיוון החופים מבלי החופים למרות שאין שם רוחות מקומיות. גלים אלה נקראים גלי גיבוע (swell). הגלים נעים בים לכיוון החופים מבלי לשנות את הערכים של האופיינים שלהם, כל עוד המים עמוקים דיים כך שלא תורגש השפעת הקרקעית. כאשר הגלים מתקרבים לחופים הם מתחילים "להרגיש" את הקרקעית ומאותו רגע מתחילים לשנות את אופיניהם כפי שיתואר מאוחר יותר.

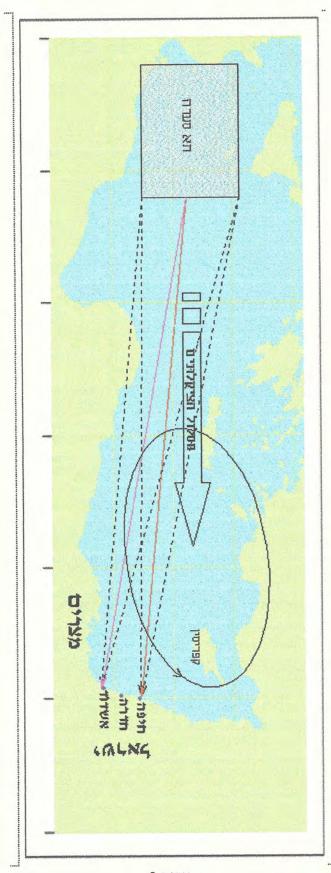
גלי הרוח המגיעים אל החוף הישראלי נוצרים באגן הים התיכון ע"י הרוחות הנושבות. משטר הרוחות מכתיב לכן את האופיינים של גלי הרוח. בעונת החורף מזג האוויר נשלט ע"י מעבר מערכות ציקלוניות הנעות ממערב למזרח, כמסומן בציור 2, בהן כיוון נשיבת הרוחות הינה נגד כיוון השעון במשיק לקווי שוי הלחץ האטמוספרי. מעבר הציקלונים גורם למצבים מאד בלתי יציבים, כשמרבית הרוחות הנושבות נעות בתחום הכיוונים דרום-מערב עד צפון מערב דרך מערב. אורך משב הרוח המרבי הינו בכיוון מערב (ראה ציור 2), ולכן זהוא הכיוון ממנו מתקבלים הגלים הגבוהים ביותר, עדיין הם למרות שהשקעים בים התיכון הנם באופן כללי קטנים יחסית לאלה המתפתחים בקווי רוחב צפוניים יותר, עדיין הם מסוגלים להביא להתפתחות רוחות חזקות בקצב מהיר יחסית.

הציקלונים נעים יחסית לאט, ונדרשים לרוב מספר ימים לנוע באגן המזרחי של הים התיכון. לעיתים, הציקלונים נשארים ללא תנועה במשך יום או יומיים באזור קפריסין. במצבים כאלה מתקבלים מצבי רוחות הנושבים מכיוונים נשארים ללא תנועה במשך יום או יומיים באזור קפריסין. גלים גבוהים בחוף הישראלי בים התיכון. הציקלונים עוברים מערביים במשך זמן רב יחסית, דבר המחולל התפתחות גלים גבוהים מתנאי חורף לתנאי הקיץ, והפוך בסתיו.

מכיוון שהגלים שנוצרו בתא סערה מסוים נעים בכיוונים שונים, הגלים המתקרבים למקום מסוים יהיו רק גלים ממרווח כיוונים מסוים. לכן, כפי שמתואר בציור 2, הכיוון הממוצע של הגלים במים עמוקים בקרבת החוף יהיה שונה לאורך החוף.



ציור מס' 1 - התפלגות מקורבת של אנרגיית הגלים בפני הים (מראה את מיון הגלים לפי אורך הגל, הכח המעורר הראשי והכח המאזן הראשי)



ציור 2 ציור 1מטלול תנועת הציקלונים בסערות החורף ושינוי כיוון הגלים הבו-זמני לאורך החוף הישראלי

## 2. הגדרת מונחים ואיפיוני גלים בחוף הישראלי בים התיכון

ניתן לסווג את גלי הרוח לשלוש קבוצות, על פי טווח הזמן בו מעונינים לבחון את השפעות הגלים: (א) טווח זמן קצר, (ב) טווח זמן ארוך ו-(ג) טווח זמן קיצוני. בטווח הזמן הקצר עוקבים אחר הקשרים בין הגלים השונים המתקיימים במשך זמן קצר, ע"י בחינת הקשרים בין הפרמטרים המאפיינים כל מצב ים בטווח זמן קצר. השתנות פרמטרים אלה בטווחי זמן של במשך ימים, חודשים ושנתית נתונה ע"י אפיון מצב הים לטווח זמן ארוך, והשתנות פרמטרים אלה בטווחי זמן של שנים רבות עד מאות (ואפילו אלפי שנים ניתנת ע"י האפיון לטווח זמן קיצוני.

## אופייני גלים לטווח זמן קצר ואפיונם למימי החופין של ישראל בים התיכון 2.1

טווח הזמן הקצר מתאר את הקשרים בין גלים שונים במשך זמן קצר בסדר גודל של דקות עד שעות בודדות, בהם ניתן לראות את מצב הגלים בים (מצב הים) כאילו היה תמידי (quasi-stationary). במצב זה ניתן להתייחס לתכונות הגלים לראות את מצב הגלים השונים עוקב אחר פרוס ולקשרים בין הגלים הבודדים. ניתן להראות שבבחינה סטטיסטית דטרמיניסטית, גובה הגלים השונים עוקב אחר פרוס Rayleigh הקושר בין גובהי הגלים השונים על פי הסתברות הופעתם. לפיכך, מספיקה ידיעת ערך גובה הגל הממוצע ומספר הגלים במשך מצב ים תמידי-כביכול על מנת לחשב את גובה הגל בעל הסתברות הופעה כלשהיא. אולם, מקובל להשתמש בגובה גל אחר הקרוי גובה גל משמעותי (significant wave height) המייצג את גובה הגל השקול לגובה ממוצע שליש הגלים הגבוהים במצב ים תמידי כביכול נתון. מקובל לסמן גובה זה בסימון או H<sub>1/3</sub> או

לפי פרוס ראילי, התפלגות גובהי הגלים במצב תמידי כביכול נתונה ע"י הנוסחה:

$$R(H) = 1 - \exp\left(-2\left(\frac{H}{Hs}\right)^2\right)$$
 [1]

כאשר (R(H) הינה ההסתברות של אי-התהוות גל העולה על גובה  $H_s$  נתון, ו- $H_s$  הוא גובה הגל המשמעותי. על בסיס פרוס זה ניתן להראות כי עבור מצב ים נתון המאופיין ע"י  $H_s$  מסוים, גובה הגל המרבי תלוי ב- $H_s$  ובמספר הגלים  $H_s$  באותו מצב ים תמידי כביכול ונתון בקרוב ע"י הנוסחה:

הנוסחה: ע"י הנוסחה מצב ים תמידי כביכול ונתון בקרוב ע"י הנוסחה: N הגלים אותו מצב ים תמידי כביכול ו
$$H_{\rm max} = H_S \sqrt{\frac{\ln N}{2}}$$

במציאות פני הים הרגעיים אינם מוגדרים על-ידי גל בודד, אלא ע"י תערובת של גלים שונים. פני הים במצב זה יוצרים מצב ים אקראי הניתן לתיאור מקורב ע"י סופרפוזיציה של אינסוף גלים בעלי גובהים אינפיניטסימליים ובעלי זמני מחזור שונים והנעים בכיוונים שונים. לפיכך, דרך אחרת של אפיון מצב ים כלשהו הינה ע"י התיאור הספקטרלי, במישור התדר, בניגוד לתיאור הקודם שהיה במישור הזמן. ספקטרום אנרגיית הגלים מתאר את התפלגות אנרגיית הגלים על פי תדירויות הגלים (התדירות היא אחד חלקי זמן המחזור), וכיווני ההתקדמות של הגלים. מרבית התכונות הסטטיסטיות של פני הים ניתנים לתאור ע"י ספקטרום הגלים והמומנטים שלו, כאשר המומנט מסדר ה- ח שלו נתון ע"י הנוסחה:

$$m_n = \int_0^\infty f^n S(\varphi) df$$
 [3]

צורת ספקטרום הגלים יכולה לשמש לאפיון הגלים. המאפיינים המקובלים הינם גובה הגל המשמעותי (לא במים רדודים - ראה (wave height שמקובל לסמנו בסימון האחזור של הגלים בעלי עיקר האנרגיה באותו מצב ים), וכיוון הממוצע של בהמשך), זמן מחזור שיא הספקטרום (זמן המחזור של הגלים בעלי עיקר האנרגיה באותו מצב ים), וכיוון הממוצע של הגלים. גובה הגל המשמעותי ניתנת לחישוב ע"י הנוסחה:

$$H_S = 4\sqrt{m_0}$$
 [4]

כאשר המומנט מסדר 0 של הספקטרום. זמן המחזור הממוצע T₀₂ נתון בניתוח ספקטרלי בקרוב ע"י הנוסחה:

$$T_{02} = \sqrt{\frac{m_0}{m_2}}$$
 [5]

קיימות מספר צורות הספקטרליות המקובלות לתיאור גלי הרוח מבחינה אנרגטית, אך שתי הצורות המקובלות ביותר לתיאור גלי הרוח הינם צורת פירוס Pierson-Moscovitz, המקובלת לתיאור מצב של ים מפותח מלא וצורת .3 המאפיינת בעיקר מצבי סערה, בעיקר בקרבת חופים. צורות אלה מוצגות בציור מס' 3. בתון לפי הנוסחה דלהלן: Pierson-Moscovitz לפי פרוס S(f) הגלים הגלים ספקטרום הגלים

$$S(f) = \frac{\alpha g^{2}}{(2\pi)^{4} f^{5}} \exp \left[-0.74 \left(\frac{g}{2\pi U}\right)^{4} f^{-4}\right]$$
 [6]

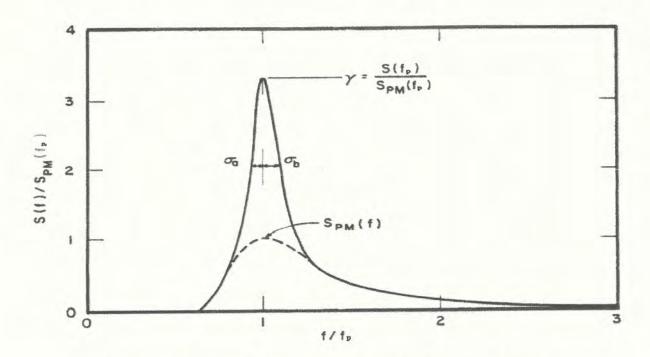
. 8.1 x 10 $^3$  - ושוה ל-Phillips הוא הקבוע של פארות, ו- lpha הוא הכובד, U היא תאוצת הכובד, g הוא תדר הגל, פאשר הוא תדר הגל, פאירות הכובד, טמהירות הרוח, ו- lphaספקטרום הגלים S(f) לפי פרוס JONSWAP ספקטרום הגלים

$$S(f) = \frac{\alpha g^{2}}{(2\pi)^{4} f^{5}} \exp \left[ -\frac{5}{4} \left( \frac{f}{f_{p}} \right)^{-4} \right] \gamma \exp \left[ -\frac{\left( f - f_{p} \right)^{2}}{2\sigma^{2} f_{p}^{2}} \right]$$
 [7]

אך משב הרוח ע"י הנוסחה: ארוח פעת כתלות כעת כתלות אר Phillips אר הוא הקבוע הוא הספקטרום, הוא הספקטרום, אר הוא הקבוע אר פאורך אר הוא החוא הוא המפקטרום, ארוח אר הוא החוא הע"י הנוסחה:  $\alpha = 0.66 \Big(gF\big/U^2\Big)^{0.22}$ 

$$\alpha = 0.66 (gF/U^2)^{-0.22}$$
 [8]

$$\sigma = \begin{cases} \sigma_a = 0.07 & \text{for } f \le f_p \\ \sigma_b = 0.09 & \text{for } f > f_p \end{cases}$$
 [9]



ציור מס' 3 - השואה בין ספקטרום JONSWAP וספקטרום בין השואה בין הפקטרום

על פי ניתוחים של מדידות גלים בחופי ישראל באשדוד, חדרה וחיפה, נמצא כי פרוס ריילי טופס בדרך כלל עבור הגלים שנמדדו ולכן כל עוד המדובר בגלים בתחום מים עמוקים או תחום ביניים ניתן להשתמש בהנחת פרוס ראילי לתיאור הקשר בין הגלים של מצב ים נתון. כמו כן נמצא כי הצורות הספקטרליות יכולות להיות שונות במידה משמעותית מהצורה בעלת שיא יחיד של פירסון-מוסקוביץ, ובמקרים לא מעטים התקבלו ספקטרה עם יותר משיא אחד, דבר שהצביע על שילוב של יותר ממערכת גלים אחת (למשל גלי רוח מקומיים יחד עם גלי גיבוע או שתי מערכות גלים הנעות בכיוונים ממוצעים שונים). בחינה של ספקטרה בזמן מספר סערות גדולות יחסית הצביע על צורה ספקטרלית 

מקיף של אופייני הצורות הספקטרליות בחוף הישראלי בים התיכון על פי רמות אנרגיית הגלים והעונתיות.

כמו כן, עדיין לא בוצע מחקר סטטיסטי לבחינת הספקטרום הכיווני של גלי הים בחוף הישראלי, מאחר שאמצעי המדידה מבוססים על מדידה בנקודה אחת, דבר שלמעשה לא מאפשר תיאור מהימן של הספקטרום הכיווני של הגלים אלא רק את הכיוון העיקרי, הכיוון הממוצע והתחום ממנו מתקרבים הגלים בעלי זמני מחזור שונים.

באולם מקובל להשתמש בתיאור ההתפלגות הכיוונית של הגלים בים במים עמוקים בהתבסס על הקשר המתואר

$$S(f,\theta) = S(f) \cdot G(f,\theta)$$
 [10]

התפלגות את בקרוב בקרוב כמתארת כיום המקובלת הצורה הכיווני. הצירה הפיזור של הינה פונקציה של הפיזור הכיווני. הצורה המקובלת הינה פונקציה של הפיזור הכיווני. הכיוונית של הגלים לטווח זמן קצר היא הנוסחה שהוצעה ע"י Mitsuyasu והמוצגת להלן:

$$G(f,\theta) = C(s)\cos^{2s}\left[\frac{1}{2}(\theta - \overline{\theta})\right]$$
 [11]

היא פונקצית C(s) - הוא כיוון הממוצע הכיוון הממוצע ו-  $\overline{ heta}$  הוא לכיוון הממוצע היא כאשר המוצע הוא המוצע ו-נירמול הנתונה ע"י הנוסחה:

$$C(s) = \frac{1}{2\sqrt{\pi}} \cdot \frac{\Gamma(s+1)}{\Gamma(s+0.5)}$$
 [12]

כאשר  $\Gamma$  היא הפונקציה גאמה.

# 2.2 אופייני גלים לטווח זמן ארוך ואיפיון משטר הגלים במים עמוקים לטווח זמן ארוך בחופי ישראל בים התיכון

#### א. הגדרת מונחים וקשרים סטטיסטיים

לטווח זמן ארוך אקלים הגלים מאופיין ע"י פונקציית ההסתברות המשותפת של הגובה המשמעותי של הגלים, זמן המחזור של שיא הספקטרום או זמן המחזור הממוצע וכיוון הגלים הממוצע או של הגלים בשיא הספקטרום. ניתוחים של מדידות גלים בעולם וגם בחופי ישראל הראו כי ההתפלגות של גובהי הגלים לטווח זמן ארוך ניתן בקרוב טוב ע"י הנוחת פרוס Weibull המתואר ע"י הנוסחה הבאה:

$$P(H_S) = 1 - \exp\left[-\left(\frac{H_S - H_O}{H_C - H_O}\right)\right]^{\beta}$$
 [13]

. באתר באתר הגלים הגלים על בסיס בחוני הגלים באתר כלשהו eta ו- eta הם המטרים שנקבעים על בסיס בחוני הגלים באתר כלשהו

#### ב. מקורות מידע על אופייני הגלים

בסיס המידע על אופייני הגלים בחוף הישראלי הוא בנק נתוני הגלים שנמדדו בחופי ישראל מאז שנות החמישים המצוי בחקר ימים ואגמים לישראל. עיקר המידע לטווח זמן ארוך מבוסס על מדידות גלים שבוצעו בחוף אשדוד מאז 1958, ובמשך תקופות קצרות יותר בחופי אשקלון, תל-אביב, חדרה וחיפה. כמו כן קיימות סטטיסטיקות של אופייני הגלים כפי שנמדדו מספינות ועובדו ע"י הצי האמריקאי בים התיכון, ששימשו לאימות מידע. שיטות מדידת אופייני הגלים השתכללו במהלך השנים. עד שנות השישים של המאה, נתוני הגלים התבססו על תצפיות עין של גובה הגל, זמן המחזור וכיוון ההתקרבות.

בין השנים 1958 עד 1971 נמדדו הגלים באשדוד ע"י תצפיות עין בעזרת משקפת וסרגל גובה. המדידה כללה רישום שלוש פעמים ביממה בשעות האור של גובה שיא המישבר המרבי מעל האופק, שנצפה במשך 10 דקות בקרוב. כמו כן נמדד זמן המחזור הממוצע על בסיס ספירת 10 גלים, ונצפה כיוון הגלים ע"י צפיה במשקפת וייחוס לצפון של מצפן ידני. על בסיס ההנחה כי השיא שנמדד מהווה כ-75% מגובה המשבר המרבי, חושב גובה גל המשבר המרבי, ובהתבסס על הנחות שונות וקשרים אמפיריים שנקבעו במחקרים שפורסמו בספרות חושבו אופייני הגלים במים עמוקים. מובן כי שיטה זאת לא מדויקת, במיוחד בנוגע לכיוון הגלים, אך למרות זאת תכנון מזח הפחם בחדרה התבסס על הנתונים המעובים על בסיס הנתונים הגולמיים הנ"ל והניסיון מוכיח כי אפיון משטר הגלים היה משביע רצון.

בין 1973 ל-1975 בוצעו מדידות הגלים באשדוד ע"י מדידת גובה הגל המרבי ע"י צפייה למוט אנכי שהוצב באשדוד בקו עומק מים של 12 מ', כאשר זמן המחזור והכיוון נקבעו כמקודם.

בתחילת שנות השבעים פותח מד גלים צף רוכב גלים (waverider) ע"י חברת Datawell, אשר רשם על ניר את שינוי פני הים ואפשר ע"י כך למדוד את גובה וזמן המחזור של הגלים למשך זמן קצר, לרוב במשך 20 דקות אחת לשלוש שעות. מכשיר זה הפך לנפוץ והוצב לראשונה בארץ בחיפה ב-1974 למשך מספר חודשים בקשר לתכניות הרחבת נמל חיפה. ב-1976 הועבר לאשדוד ופעל שם עד 1978 עם הפסקות. ב-1978 הועבר מול חוף חדרה למשך שנה בקשר לתכנון מזה הפחם בחדרה, ומאז 1979 הוצב מול חוף אשדוד בעומק מים של 20 מ' בקרוב, מצפון לנמל. מכשיר זה עדיין לא אפשר למדוד בעזרת מכשור בצורה אמינה את כיוון הגלים, שנקבע בצורה ויזואלית תוך העזרות במשקפת ומצפן. כמו כן עד 1978 כל מדידות הגלים היו על-ידי רישום נייר, דבר שלא אפשר ניתוח מתוחכם של נתוני הגלים לקביעה מדויקת של ערכי הגובה המשמעותי או האופייני ושל זמני המחזור ובחינת הצורות הספקטרליות. החל מ-1978 הגלים נרשמו על סרטים מגנטיים ועובדו במחשב דבר שאפשר לבחון בצורה מהימנה את האופיינים של 1978 הגלים לנמל אשדוד, שפועל עד היום.

אתר נוסף שנמדדו בו אופייני הגלים היה חוף תל-אביב, בו בוצעו תצפיות ויזואליות של הגלים בשנות השישים והשבעים למשך תקופות קצרות (שנה בין 1962 ל-1963, ומספר חודשים בתקופה 1971-1972).

אתר נוסף בו בוצע מדידת גלים ויזואלית בייחוס למוט שהוצב בעומק מים של 10 מ' בוצעה גם בחדרה במשך למעלה משנה בין 1974 ו-1975, במקביל למדידות שבוצעו באשדוד. ניתוח שפורסם ב-1977 הצביע על קיום כיווני גלים שונים בו-זמניים במים עמוקים באשדוד וחדרה. מאז 1979 הוחל בביצוע מדידות גלים בעזרת מד גלים צף לא כיווני ליד מזח הפחם בחדרה, כאשר עד 1982 המדידות נרשמו על סרטים מגנטיים ועובדו בצורה מסודרת. מאז ועד סוף שנות השמונים המדידות נרשמו רק על סרטי נייר ורק בתחילת שנות התשעים הוחל ברישום מסודר מחדש של מדידות הגלים על מדיה מגנטית, אך ככל הידוע עד היום נתונים אלה לא מעובדים עיבודים ספקטרליים. מאז סוף 1991 הציבה חקר ימים ואגמים לישראל תחנת מעקב מתוחכמת בקצה המזח בחדרה למעקב אחר שינויים במפלס הים לטווח ארוך. ציוד התחנה מאפשר ומודד בין היתר גם את אופייני הגלים הכיווניים לטווח זמן קצר במשך 17 דקות מדי שעה ברציפות בעזרת מד לחץ מאד מדויק ורגיש בשילוב מד-זרם כיווני נייח. בעזרת ציוד זה מתאפשרת מדידת גלים בעלי ברציפות בעזרת של 20 שניות, תחום בו מדי הגלים הצפים אינם מודדים בגלל בעיות תדירות עצמית. במקביל למידות הנ"ל מתקלים נתונים של מפלס הים הממוצע על פני מחצית דקה, כל חצי דקה ברציפות לאורך השנים מחזור של בעת הפסקות תחזוקה או תקלות. נתונים אלה מספקים מידע מלבד על מפלס הים גם על גלים בתחומי זמני מחזור של בעת הפסקות תחזוקה או תקלות. נתונים אלה מספקים מידע מלבד על מפלס הים גם על גלים בתחומי זמני מחזור של דקה ומעלה, אשר לא ניתנים למדידה ע"י מדי הגלים הצפים.

אתר נוסף בו נמדדו אופייני הגלים בצורה אינסטרומנטלית הוא חוף אשקלון. בין 1983 ל-1989 בוצעו מדידות של גלים במים רדודים בעזרת מערכת מדי לחץ CAS שפותחה ע"י מכון Scripps. בין 1994 ל-1994 בוצעו מדידות גלים גלים במים רדודים בעזרת מערכת מדי לחץ בעזרת מערכת זהה למערכת המוצבת בחדרה.

האתר האחרון בו ישנו מידע אינסטרומנטלי הוא חיפה (למעשה במספר מיקומים). כפי שנאמר מקודם, בשנת 1974 בוצע מדידה במשך חודש או חודשיים של הגלים במפרץ חיפה ובוצעו תצפיות ויזואליות במשך כשנה אחת בסוף שנות בוצע מדידה במשך עקב פגיעה השבעים. בין 1982 עד 1991 בוצעו מדידות גלים כיווניות במים רדודים בחוף דדו, אך בגלל ההפסקות עקב פגיעה בציוד ישנם כחמש שנות מדידה של גלים, במקבצים של 34 דקות ארבע פעמים ביממה.

ב-1989 הוצב ע"י רשות הנמלים מד גלים צף לא כיווני בעומק 20 מ' מול חוף דדו-דרום, שהוצא לקראת סוף אותה שנה.

מאז סוף 1993 רשות הנמלים רכשה מד גלים צף כיווני זהה למכשיר מאשדוד ומבצעת מדידות גלים כיווניות בקו עומק 24 מ' מול נמל חיפה, בעזרת המכון לחקר הנדסה ימית, בהקשר לתכנון הרחבת הנמל. כמו כן, בהזמנת רשות הנמלים ובשילוב ציוד רשות הנמלים וציוד חקר ימים ואגמים לישראל (חיא"ל) נמדדים ומעובדים ע"י חיא"ל אופייני הגלים הקצרים (כולל כיוון) והארוכים ליד ראש שובר הגלים של נמל חיפה ובתוך הנמל (ללא כיוון) מאז 1994 ועד היום.

בנוסף לנתונים הנ"ל קיימים עוד נתונים המבוססים על תצפיות עין במשך זמן קצר בנהריה, ושנת מדידה של נתונים בעזרת מד גלים צף לא כיווני מול חוף קטיף ב-1981.

כמו כן, כיום מתחילים להיות זמינים נתוני גלים שנמדדו בעזרת לוונים מאז 1987, אשר מסתבר כמאפשרים אומדן די טוב של גובה הגל המשמעותי ושל זמן המחזור במקרה של גלי גיבוע (זמני מחזור מעל 8 שניות) אך עדיין לא מדייקים במדידת כיוון הגלים.

לאלה, מצטרפת קבוצה חדשה של נתונים המחושבים בעזרת מודלים ספרתיים אזוריים לחיזוי גלים, על בסיס נתוני מפות סינופטיות שנאגרו במרכזי חיזוי מטאורולוגי באנגליה, צרפת וארה"ב.

באפיון משטר הגלים בחוף הים הישראלי לא נעשה שימוש בבסיסי נתונים משני המקורות האחרונים, אלא בעיקר על בסיס נתוני הגלים הכיווניים מחיפה, חדרה ואשדוד מאז אפריל 1992, ולאפיונים מצבי ים קיצוניים גם על הנתונים הישנים יותר מאשדוד וחדרה.

## ג. משטר הגלים לטווח זמן ארוך

משטר הגלים בחופי ישראל בים התיכון במים עמוקים מוצג בטבלאות שכיחות משותפת בנפרד עבור חוף אשדוד, חוף חדרה וחוף חיפה, בחלוקה שנתית ועונתית. חלק מהנתונים מוצג גם באופן גרפי להמחשה. להלן רשימה של הנתונים המוצגים בטבלאות ובגרפים:

#### אשדוד

טבלאות שכיחות משותפת של הגובה המשמעותי של הגל כנגד אזימות כיוון הגלים מול אשדוד עבור התקופה אפריל 1992 עד מרץ 1998 (6 שנים סדימנטולוגיות) מוצגות כלהלן: בטבלה מס' 1 עבור עונת הקיץ (7 חודשים), בטבלה 2 עבור עונת החורף (5 חודשים) ובטבלה 3 עבור כל השנה.

טבלאות שכיחות משותפת של הגובה המשמעותי של הגל כנגד זמן המחזור של שיא ספקטרום הגלים מול אשדוד עבור התקופה אפריל 1992 עד מרץ 1998 (6 שנים סדימנטולוגיות) מוצגות כלהלן: בטבלה מס' 4 עבור עונת החורף (5 חודשים) ובטבלה 6 עבור כל השנה.

טבלאות שכיחות משותפת של זמן המחזור של שיא ספקטרום הגלים כנגד אזימות כיוון הגלים מול אשדוד עבור (7 התקופה אפריל 1992 עד מרץ 1998 (6 שנים סדימנטולוגיות) מוצגות כלהלן: בטבלה מס' 7 עבור עונת הקיץ (7 חודשים), בטבלה 8 עבור עונת החורף (5 חודשים) ובטבלה 9 עבור כל השנה.

עבור אשדוד, שכיחות כל גבהי הגלים המשמעותיים מוצגת גרפית בציור 4, שכיחות כל זמני המחזור של השיא הספקטרלי מוצגת בציור 5 ושל כל הכיוונים של הגלים בציור 6.

#### חדרה

טבלאות שכיחות משותפת של הגובה המשמעותי של הגל כנגד אזימות כיוון הגלים מול חדרה עבור התקופה אפריל 1992 עד מרץ 1998, ללא התקופה 04/95-03/96 (5 שנים סדימנטולוגיות) מוצגות כלהלן: בטבלה מס' 10 עבור עונת הקיץ (7 חודשים), בטבלה 11 עבור עונת החורף (5 חודשים) ובטבלה 12 עבור כל השנה.

טבלאות שכיחות משותפת של הגובה המשמעותי של הגל כנגד זמן המחזור של שיא ספקטרום הגלים מול חדרה עבור התקופה שכיחות משנים עד מרץ 1998 ללא התקופה 04/95-03/96 (5 שנים סדימנטולוגיות) מוצגות כלהלן: בטבלה מס' 13 עבור עונת הקיץ (7 חודשים), בטבלה 14 עבור עונת החורף (5 חודשים) ובטבלה 15 עבור כל השנה.

טבלאות שכיחות משותפת של זמן המחזור של שיא ספקטרום הגלים כנגד אזימות כיוון הגלים מול חדרה עבור התקופה אפריל 1992 עד מרץ 1998 ללא התקופה 04/95-03/96 (5 שנים סדימנטולוגיות) מוצגות כלהלן: בטבלה מס' 16 עבור עונת הקיץ (7 חודשים), בטבלה 17 עבור עונת החורף (5 חודשים) ובטבלה 18 עבור כל השנה.

עבור חדרה, שכיחות כל גבהי הגלים המשמעותיים מוצגת גרפית בציור 7, שכיחות כל זמני המחזור של השיא הספקטרלי מוצגת בציור 8 ושל כל הכיוונים של הגלים בציור 9.

#### חיפה

טבלאות שכיחות משותפת של הגובה המשמעותי של הגל כנגד אזימות כיוון הגלים מול חיפה עבור התקופה אפריל 1994 עד פברואר 1998 (4 שנים סדימנטולוגיות) מוצגות כלהלן: בטבלה מס' 19 עבור עונת הקיץ (7 חודשים), בטבלה 20 עבור עונת החורף (5 חודשים) ובטבלה 21 עבור כל השנה.

טבלאות שכיחות משותפת של הגובה המשמעותי של הגל כנגד זמן המחזור של שיא ספקטרום הגלים מול חיפה עבור (7 התקופה פברואר 1994 עד מרץ 1998 (4 שנים סדימנטולוגיות) מוצגות כלהלן: בטבלה מס' 22 עבור עונת הקיץ (7 חודשים), בטבלה 23 עבור עונת החורף (5 חודשים) ובטבלה 24 עבור כל השנה.

טבלאות שכיחות משותפת של זמן המחזור של שיא ספקטרום הגלים כנגד אזימות כיוון הגלים מול חיפה עבור התקופה אפריל 1994 עד פברואר 1998 (4 שנים סדימנטולוגיות) מוצגות כלהלן: בטבלה מס' 25 עבור עונת הקיץ (7 חודשים), בטבלה 26 עבור עונת החורף (5 חודשים) ובטבלה 27 עבור כל השנה.

עבור אשדוד, שכיחות כל גבהי הגלים המשמעותיים מוצגת גרפית בציור 10, שכיחות כל זמני המחזור של השיא הספקטרלי מוצגת בציור 11 ושל כל הכיוונים של הגלים בציור 12.

השואה של שכיחויות גובה הגל המשמעותי שנתקבלו מנתוני אשדוד, חדרה וחיפה מוצגת בציור מס' 13.

.14 מס' שיא המחזור של שיא הספקטרום שנתקבלו מנתוני אשדוד, חדרה וחיפה מוצגת בציור מס' 14.

השואה של שכיחויות כיווני הגלים במים עמוקים שנתקבלו מנתוני אשדוד, חדרה וחיפה, עבור כל הגלים מוצגת בציור מס' 15, ובציור מס' 16 מוצגת השואה של שכיחויות כיווני הגלים בעלי גובה משמעותי במים עמוקים העולה על 4 מ' שנתקבלו מנתוני אשדוד, חדרה וחיפה, עבור כל הגלים.

מהממצאים הנ"ל ניתן לראות את שינוי כיוון הגלים לאורך החוף של ישראל בים התיכון.

יצוין כי מאחר ובסיס נתוני הגלים מאשדוד הוא הגדול ביותר הן לנתוני גלים כיווניים וכן לנתונים במשך זמן ארוך, ראוי להשתמש בבסיס נתוני הגלים מאשדוד כל עוד לא משתמשים בכיווני הגלים.

בהכללה ניתן לומר כי משטר הגלים הבו-זמני לאורך החופים די אחיד מבחינת גובה גל משמעותי וזמן מחזור שיא הספקטרום, כאשר מדובר בגלים מעל 2 מ' גובה משמעותי. במצבי ים שקטים יותר ישנו לעיתים שוני בגלל מצבי רוחות מקומיות. תופעה בולטת היא הבריזה, ותופעה היוצרת שוני דווקא במצבי ים שקטים היא בסתיו ואביב כאשר באזור מפרץ חיפה נושבות רוחות מזרחיות, תופעה שאינה מורגשת כמעט במקומות אחרים. בזמן נשיבת רוחות מזרחיות עולה גובה הגלים ככל שמתרחקים מהחוף, דבר שגרם בעבר לנפגעים בקרב גולשים. יחד עם זאת עבור מצבי סערה ישנו גידול קטן בגובה הגל המשמעותי ככל שמצפינים לאורך החוף. מבחינת כיוון הגלים, הרי שהוא משתנה במים עמוקים מדרום לצפון לאורך החוף כמוסבר לעיל.

#### משכי סערות ומצבי ים שקטים

סטטיסטיקת משכי הסערות ומצבי ים שקטים חושבה על בסיס נתוני גלים מאשדוד וניתוח לפי שיטת שתי רמות גובה גל משמעותי. הממצאים מוצגים בטבלה מס' 28

#### סיכום ממצאים

על בסיס המידע הנ"ל ניתן לסכם את הממצאים הבאים:

מצבי ים נמוכים (פחות מ-1 מ')	50% מהזמן
מצבי ים מתונים (בין 1 מ' ו-2 מ')	מהזמן 25%
מצבי ים חזקים (בין 2 מ' ו-4 מ')	20% מהזמן
מצבי ים גבוהים (מעל 4 מ')	5% מהזמן
שכיחות ממוצעת של גלים משמעותיים במיו	מ עמוקים מול אשדוד (על בסיס תקופת 1992-1998)
מצבי ים נמוכים (פחות מ-1 מ')	50% מהזמן
מצבי ים מתונים (בין 1 מ' ו-2 מ')	מהזמן 25%
מצבי ים חזקים (בין 2 מ' ו-4 מ')	20% מהזמן
מצבי ים גבוהים (מעל 4 מ')	5% מהזמן
שכיחות ממוצעת של גלים משמעותיים במיו	: עמוקים מול חדרה (על בסים תקופת 1992-1998):
מצבי ים נמוכים (פחות מ-1 מ')	~76.4%
מצבי ים מתונים (בין 1 מ' ו-2 מ')	17.3% מהזמן
מצבי ים חזקים (בין 2 מ' ו-4 מ')	~5.6% מהזמן
מצבי ים גבוהים (מעל 4 מ')	~0.6% מהזמן

במצבי ים חזקים עד גבוהים (עד כ-6 מ' גובה משמעותי באשדוד) ישנו גידול אחיד בגובה הגל המשמעותי לאורך החוף מאשקלון עד ראש הנקרה, עקב גידול באורך משב הרוח ושל הסתרת כיווני גלים מסוימים ע"י חופי לוב ומצרים (ראה ציור 2).

~70.9% מהזמו

22.1% מהזמו

~6.4% מהזמן

~0.9%

#### התפלגות כיווני הגלים בשנה ממוצעת:

מצבי ים נמוכים (פחות מ-1 מ') מצבי ים מתונים (בין 1 מ' ו-2 מ')

מצבי ים חזקים (בין 2 מ' ו-4 מ')

מצבי ים גבוהים (מעל 4 מ')

בכל מצבי הים המתונים, החזקים והגבוהים הגלים מתקרבים מתחום הכיוונים מערב-דרום מערב עד צפון-צפון מערב דרך מערב.

הגלים הגבוהים ביותר מתקרבים ממערב, אך התהליך ההתפתחות והדעיכה של הסערות מתרחשת לרוב ע"י התקרבות התחלתית ממערב-דרום מערב התעצמות עם שינוי כיוון ממערב ודעיכה עם שינוי כיוון מצפון-מערב.

אלמנט חשוב של אקלים הגלים בחוף הישראלי במים עמוקים היא העובדה כי כיווני הגלים במים עמוקים אינם אחידים בו-זמנית לאורך כל החוף הישראלי, אלא בדרך כלל נמצא שינוי בכיוון הגלים ככל שמתקדמים צפונה לאורך החוף, כאשר הגלים מסתובבים יותר לכיוון מערב מאשר באזורים דרומיים יותר. השוני בין הכיוון באשדוד וחדרה יכול להיות כ-10 מעלות ובחיפה מגיע עד 15 עד 17 מעלות. ככל שגובה הגלים המשמעותיים במים עמוקים גבוהה יותר, השוני בין האזימוטים של כיווני הגלים לאורך החוף קטן אך נותר סופי (כ-5 מעלות בין אשקלון לנהריה).

### זמני מחזור שיא של ספקטרום הגלים

זמני המחזור של שיא הספקטרה של גלי הרוח (המציינים את זמני המחזור כהם מרוכזת עיקר האנרגיה של הגלים) הינם בין 10 עד 13 הינם בין 3 ל-15 שניות. בעת מצבי ים גבוהים תחום זמני המחזור של שיא הספקטרה של הגלים הינם בין 10 עד 13

שניות, ובסערות החזקות ביותר זמני מחזור אלה יכולים להיות בין 12 עד 15 שניות. ככל שזמני המחזור גדולים יותר כך גדל אורך הגל האופייני (השווה במים עמוקים בקרוב, מדוד במטרים ל-1.56 כפול ריבוע זמן המחזור). ככל שאורך הגל גדול יותר, השפעתו מתחילה להיות מורגשת בקרקעית מעומק רב יותר, עומק השווה למחצית אורך הגל, המגדיר את גבול המים העמוקים.

## (קיצוניים) אופייני גלים למצבים נדירים (קיצוניים)

שכיחות הופעתם של מצבי ים קיצוניים נמדדת ע"י תקופת החזרה הממוצעת של מצב ים בעל גובה משמעותי נתון במים עמוקים. קיימות באופן עקרוני שלוש שיטות שונות לאומדן מצבי ים קיצוניים: (א) ע"י שימוש בסדרה רצופה של לפחות 10 שנים של גובהי גל משמעותיים מרביים שנתיים תוך הנחת פונקציות הסתברות של ערכים קיצוניים כגון Asymptote III, Asymptote III, שימוש בסדרה רצופה במרווחי זמן קבועים לאורך שנים כגון ערכים יומיים מרביים או ערכים תלת-שעתיים של גובה הגל המשמעותי בשילוב מספר האירועים הממוצע השנתי של כל אחד ממצבים אלה, (ג) ע"י שימוש בכל נתוני הגלים בסדרה רציפה של מדידות במרווחי זמן קבועים תוך שימוש בפונקציות הסתברות מצטברת (פרוס אקספוננציאלי, log-normal, Weibull) ע"י ביטוי תקופות הזמן בשנים. כפי שהראו רוזן וקיט (1981) פרוס Gumbel, המהווה מקרה פרטי של פרוס Asymptote I נותן ערכים שמהווים גבול עליון של תחזיות על-פי פרוסים אחרים.

פרוס או מבטא את ההסתברות המצטברת שמצב הים קיצוני המוגדר את משמעותי Asymptote I פרוס שווה לגובה אל משמעותי קיצוני  $H_s^i$  ע"י הנוסחה:

$$\Phi(H_S \le H_S^i) = \exp[-\exp(-y)]$$
 [14]

:יטוי: y נקרא המשתנה המוקטן ונתון ע"י הביטוי:

$$y = (H_S^i - a_0)/a_1$$
 [15]

י"י: מתקבלים ע"י התאמה מיטבית לנתונים בעזרת רגרסיה ליניארית ע"י: a<sub>0</sub> ו- מתקבלים ע"י

$$a_0 = \overline{y} - K a_1 \overline{H}_S \quad a_1 = \sigma_y / \sigma_{H_S} \cdot K$$
 [16]

כאשר K הוא מקדם הקורלציה של הנתונים. כאשר לוקחים K=1, מקבלים את פרוס Gumbel.

יצוין כי אמינות האומדן של תקופת החזרה של מצבי ים קיצוניים (נדירים) תלויה בראש וראשונה באורך סדרת הזמן הרציפה (מספר השנים הרצופות של נתונים), ובדרך כלל האמינות יורדת כאשר התחזית עולה על פעמיים משך תקופת הנתונים. לכן תחזית לפי פרוס Gumbel מומלץ במקרה של תקופות חזרה ממוצעות במצבים מאד נדירים של מעל 50 שנים.

אומדן קודם של סטטיסטיקת מצבי ים קיצוניים הוצג ע"י רוזן וקיט (1981). מאחר ומאז נאספו נתונים נוספים בוצע ניסיון לאומדן חדש, אשר בדיעבד הופסק לאחר שהתברר כי חורים בנתוני הגלים בתקופה שלאחר 1975 אינם מאפשרים בינתיים אמדן טוב יותר. בחיא"ל פועלים כעת לכיסוי חורי המידע הנ"ל בעזרת נתוני מדידות לוונים וחיזוי לאחור בעזרת מודלים סיפרתיים על בסיס מפות סינופטיות של הסערות בשנים בהן ישנם חורים. בינתיים מוצג להלן אומדן סטטיסטיקת מצבי ים קיצוניים על בסיס הנתונים הישנים מאשדוד. סטטיסטיקה זאת מוגדרת ע"י הערכת תקופת החזרה הממוצעת של מצבי ים שונים המוגדרים על פי גובה הגל המשמעותי המרבי במים עמוקים.

חשיבות תקופת החזרה הממוצעת של מצב ים נובעת מצורכי התכן הבטוח של מבנים ימיים. אם נניח אורך חיים כלכלי של מבנה ימי של 50 שנים, בחירת גל תכן כגל המשמעותי בעל תקופת חזרה ממוצעת של 50 שנה לא תבטיח בטיחות המבנה. זאת מאחר שניתן להוכיח שקיים סיכון (risk) של כ-64% של אירוע גל הגבוה מהגל בעל תקופה חזרה ממוצעת של 50 שנה. על מנת להבטיח כי המבנה בטיחותי, מקובל לתכנן מבנים ימיים באחוז סיכון שלא עולה על 10% ובדרך כלל בין 2% עד 5%. במקרה זה, ניתן לחשב את תקופת החזרה הממוצעת של מצב הים שבו הסיכון לא יעלה על רמת הסיכון הנבחרת על פי הנוסחה דלהלו:

$$R(years) = \frac{1}{1 - (1 - r)^{1/L}}$$
 [17]

כאשר R היא תקופת החזרה, r הוא אחוז הסיכון, ו-L הוא אורך החיים הכלכלי של המבנה. יצוין כי אמינות האומדן של תקופת החזרה של מצבי ים קיצוניים (נדירים) תלויה בראש וראשונה באורך סדרת הזמן הרציפה (מספר השנים הרצופות של נתונים), ובדרך כלל האמינות יורדת כאשר התחזית עולה על פעמיים משך תקופת הנתונים.

## .3 תהליכים של השתנות הגלים במעברם ממים עמוקים למים רדודים

#### 3.1 כללי

כפי שהזכרנו בסעיף 2, כאשר גלי הים המתקרבים לחוף מתחילים להרגיש את הקרקעית הם עוברים תהליכים שונים שמשנים את אופניהם. לפי כך, אם ידועים לנו אופייני הגלים במים עמוקים, ניתן לקבל אומדן של אופיני הגלים במים רדודים ע"י חישוב השינויים שצפוים להתרחש במצב נתון כלשהו. להלן נציג את התופעות העיקריות של השתנות הגלים במעברם ממים עמוקים למים רדודים.

#### 3.2 רפרקצית גלים

התקדמות הגל לכיוון החוף מתרחשת תוך שינוי אורך הגל וגובה הגל בהשפעת פעולה משולבת של שתי תופעות הקרויות יחד רפרקצית גלים. התופעה הראשונה היא תופעת הרדידות (shoaling), והתופעה השניה היא הריפרקציה של הגלים (wave refraction).

השפעת הרדידות מבודדת מהתופעות האחרות כאשר גלים עוברים מעל קרקעית מישורית משופעת וחזיתות הגלים מקבילים לקווי העומק (התקרבות ניצבת לחוף).

אם נניח שקיים גל סינוסואידי המתקדם לכיוון החוף, כל עוד עומק המים גדול מספיק לא מורגשת השפעת הקרקעית. במצב זה של מים עמוקים ניתן להראות בהתאם לתיאוריה הליניארית של הגלים כי מסלולי חלקיקי המים בגל נעים במסלולים מעגליים אנכיים (סגורים בתיאוריה הליניארית וכמעט סגורים בתיאוריות לא ליניאריות). הקוטר של המסלולים הולך וקטן עם העומק, עד כי בעומק השווה למחצית אורך הגל כמעט זניח (כ-5% מהמשרעת שעל פני המים, ראה ציור מס' 18).

לפי כך, נוהגים להגדיר גבול מים עמוקים את המקום בו עומק המים שווה למחצית אורך הגל. אורך הגל במים עמוקים נתון ע"י הנוסחה:

$$L_0 = \frac{g \, T^2}{2\pi} \tag{18}$$

כאשר T הוא זמן המחזור ו-g תאוצת הכובד. בקרוב במידות מטריות ניתן לרשום

$$L_0 = 1.56 T^2$$
 [18a]

מהרגע שהגלים מתחילים להרגיש את הקרקעית, הם מושפעים יותר ויותר ע"י החיכוך עם הקרקעית. במצב זה אורך הגל משתנה כתלות בעומק המים וזמן המחזור של הגל לפי פונקציה היפרבולית ונתון ע"י הביטוי:

$$L = L_0 \tanh\left(\frac{2\pi d}{L}\right)$$
 [19]

כאשר d הוא עומק המים.

בתהליך זה הגלים מאיטים את מהירותם, מקטינים את אורכם ומשנים את גובהם. צורת מסלולי חלקיקי המים בגל הופכת לאליפטית, וככל שהעומק קטן המסלולים יהיו יותר ויותר פחוסים וליד הקרקעית תתקבל רק תנועה אופקית. בחינה של כיוון התנועה של חלקיקי המים במהלך מחזור גל אחד מראה כי בשיא הגל תנועתם היא בכיוון

תנועת הגל ובשפל הגל היא מנוגדת לכיוון התקדמות הגל. ככל שהגל מתקדם למים רדודים יותר, משתנה צורת הגל והופכת אסימטרית, עם הגדלת שיא הגל ופחיסת שפל הגל. תהליך זה הוא תהליך הרדידות.

בהנחה כי אין איבודי אנרגיה ושזמן המחזור של הגל נשמר קבוע כאשר גל מתקדם ממים עמוקים לרדודים, ניתן להראות שהקשר בין גובהי הגל בשני העומקים נתון ע"י הביטוי:

$$H' = H_0 \sqrt{\left(\frac{1}{2n} \cdot \frac{C_0}{c}\right)} = H_0 \cdot K_S$$
 [20]

כאשר  $_{0}$  הוא הגובה במים עמוקים ו-  $_{0}$  הוא הגובה במים רדודים במים הנדון הוא הגובה במים עמוקים ו-  $_{0}$  הוא הגובה במים רדודים במים עמוקים. יש לציין כי אם במים המזות הגל במים עמוקים. המקדם  $_{0}$  במים עמוקים מהירות החבורה הינה מחצית מחפזות הגל. במים רדודים מאד חפזות הגל משתווה למהירות החבורה, במים עמוקים מהירות החבורה הינה מחצית מחפזות הגל.

כאשר חזיתות הגלים לא מתקרבים ניצב לקווי העומק, כלומר אינם מקבילים להם מתרחשת תופעת הריפרקציה. הריפרקציה מוגדרת כתופעה שבה משתנה כיוון ההתקדמות של הגלים עקב שינוי בחפזות הגל לאורך חזית גלים. הדבר מומחש בציור מס' 19.

בהתבסס על הנחת שימור אנרגיה בין שני אורטוגונלים (קוים ניצבים לחזיתות הגלים) במעבר ממים עמוקים למים רדודים ובהזנחת הפסדים עקב חיכוך עם הקרקעית, ניתן להראות כי גובה הגל H במים רדודים יהיה נתון ע"י:

$$H = H_0 \sqrt{\left(\frac{1}{2n} \cdot \frac{c_0}{c}\right)} \cdot \sqrt{\left(\frac{b_0}{b}\right)} = H_0 \cdot K_S \cdot K_R = H' \cdot K_R$$
 [21] 
$$\cdot \sqrt{\left(\frac{b_0}{b}\right)}$$
 כאשר K<sub>R</sub> מוגדר כמקדם הרפרקציה ונתון ע"י הביטוי

ואולם, כיום כאשר מדברים על רפרקצית גלים מדובר בדרך כלל בשילוב של הרפרקציה והרדידות. כתוצאה מפעולת הריפרקציה לאחר תחום מעבר בו הוא יכול גובה הגל לקטון מעט במצבים מסוימים, עולה גובה הגל, עד למצב בו נוצרת אי-יציבות ומתרחשת שבירת הגלים. עקב תופעת הריפרקציה, חזיתות גלים המתקרבים במים עמוקים אלכסונית לקוי העומק, שואפים להתיישר ולהתקרב למצב כמעט מקביל לקווי העומק.

בציור 20 מוצגות שלוש דוגמאות קלאסיים של ריפרקצית גלים. לעומת המצב א' (בציור 19) שבו קווי העומק מקבילים וישרים ולכן גובה הגלים מעל קו עומק כלשהו אחיד (בקרוב) לאורך החוף, בציור 20 מצב ב' האורטוגונלים מתכנסים. בהנחה כי אין מעבר אנרגיה בין שני אורטוגונלים סמוכים (שנכון רק בקרוב), מתקבל מצב של ריכוז (מיקוד) אנרגית גלים היכול לגרום להתפתחות גלים גבוהים במיוחד בקטע חוף מסוים. במקרה ג' באותו באור מתקבלת התבדרות (התרחקות) בין האורטוגונלים, דבר שיגרום להקטנת גובה הגלים. במקרה ד' באותו ציור הגלים עוברים מעל שרטון ונחתכים. במיקום החיתוך נוצר מצב של אי-רציפות (בקרוב) הקרוי קאוסטיקה. במיקום זה תיאורטית צריך היה לקבל גובה גל אינסופי (בהנחת אי מעבר אנרגיה בין אורטוגונלים). מצב זה בלתי אפשרי ומהווה מצב אי יציבות הגורם לרב לשבירת גלים, אם כי מעשית ישנם מצבים שגלים עוברים דרך מקום כזה מבלי שישברו, ככל הנראה עקב בזבוז אנרגיה בדרך אחרת (חיכוך בקרקעית או חלחול (percolation)).

בנוסף לריפרקצית הגלים בהשפעת צורת קווי העומק, קיימת תופעה דומה במפגש בין גלים וזרמים. גם במקרים כאלה יכול להופיע קטע של ריכוז אנרגית גלים וקטע של הקטנת אנרגית גלים. פעולה זאת מתרחשת בחוף הישראלי הן במפגש עם הזרמים כלליים הנעים בתחום מחוץ לרצועת המשברים, וגם עם זרמי פריצה וזרמים אורכיים הנוצרים בהשראת הגלים עצמם בתוך רצועת המשברים.

#### 3.3 החזרת גלים

החזרת גלים נגרמת בדרך כלל ע"י קירות מבנים ימיים או ע"י מדרונות. קיר אנכי אטום וחלק מחזיר באופן תיאורטי את כל אנרגית הגלים התוקפים, וכתוצאה מכך יכולים להתפתח גלים עומדים . מידת ההחזרה מהחופים תלויה בצורתם, בשיפועם ובחדירות קרקעית הים. קיימים מצבים שבו גלים מוחזרים ממבנה נלכדים בתוך רצועת המשברים, ועקב תופעת הריפרקציה תוקפים חופים סמוכים. הדבר מומחש בציור 21.

## 3.4 שבירת גלים

כפי שהוסבר מקודם, בשלב מסוים של התקרבות הגלים לחוף, תוך גידול גובה הגל והקטנת אורך הגל נוצר מצב של אי-יציבות המביא לשבירת הגלים. קיימות מספר הגדרות שונות לגבי תנאי השבירה וביניהם:

- א. כאשר הגל אינו מסוגל יותר להתאים עצמו לצורת קווי העומק
  - ב. כאשר מהירות החלקיקים ברכס הגל גדולה מחפזות הגל
  - ג. כאשר הגל מגיע לגובה מרבי עקב הריפרקציה והרדידות
    - ד. כאשר חלק מחזית הגל נעשה תלול מדי
      - ה. כאשר שטף התנע מתחיל לקטון
- ו. כאשר החלקיקים ברכס הגל בעלי תאוצה כזאת השואפת להפרידם מפני המים

עומק המים בו נשברים הגלים תלוי בהיסטוריית הגל לפני השבירה. מקובל להניח כי גובה הגל הנשבר (גובה המישבר) קשור קשר ליניארי לעומק המים במקום השבירה וכך גם עבור גובה הגל הנותר לאחר השבירה ברצועת המשברים, כלומר:

$$H = \gamma d \qquad 0.5 \prec \gamma \le 1.0$$
 [22]

קשר אמפירי מקובל לחישוב גובה המישבר הוא נוסחת McCowan לפיה:

$$\frac{H_b}{d_b} \approx 0.8$$
 [23]

כאשר המים במיקום הוא עומק המים במיקום השבירה. H<sub>b</sub>

הגלים הנשברים מאופיינים על פי אופן השבירה ומתחלקים לשלוש קבוצות המוגדרות ע"י פרמטר הקרוי אופיין דמיות המישבר (surf similarity parameter) המבוטא ע"י:

$$\xi_0 = \frac{\tan \beta_0}{\sqrt{(H_0/L_0)}}$$
 [24]

הביטוי התחתון של מבטא את הקשר לתלילות הגל (יחס הגובה לאורך) והמונה הוא שיפוע הקרקעית. לפי ערך הביטוי התחתון של מבטא את הקשר לתלילות הגל (יחס הגובה לאורך) כאשר הוא בין 0.5 ל-0.5 הוא הפרמטר  $\xi_0$ , כאשר הוא בין 0.5 הוא משבר נקרא משבר גולש (surging, collapsing), ומעל 0.5 הוא משבר זונק או מתמוטט (plunging).

ראוי לציין כי במעבר הגלים לקראת השבירה מתרחשים תהליכים שהם בעקרון לא ליניאריים. כתוצאה מכך, נוצרים שיירות של גלים (wave groups) וכן מתרחש מעבר מתחום גלי הכובד (גלי הרוח) לתחום גלי האינפרא-כובד, שהם בעלי זמני מחזור הגדולים בסדר גודל מגלי הכובד (בין חצי דקה לשלוש דקות לרב במקום בין 3 עד 15 שניות). לתופעה זאת חשיבות רבה בתכנן נמלים, מפני שהגלים הארוכים אף כי בים הפתוח גובהם יכול להיות לרוב מילימטרים עד סנטימטרים ספורים, בתוך נמלים יכולים לגרום לתופעות תהודה, לגדול בגובהם עשרות מונים ולגרום בעיות חמורות בתפקוד אוניות רתוקות.

### 3.5 התפתחות זרמים ברצועת המשברים בהשראת הגלים

הזרימה בקרבת החוף קשורה באופן ישיר להשתנות גובה המשברים לאורך החוף. כתוצאה מתהליך השבירה נוצר הפרש בשטף הטנע ברצועת המשברים. כאשר הגלים מתקרבים אלכסונית לחוף האיזון מתקבל על-ידי יצירת זרם אורכי בתוך רצועת המשברים. כמו כן בכיוון הניצב לחוף הוא מאוזן ע"י שינוי רום פני הים הבינוניים. כאשר הגלים ניצבים לחוף נוצרים זרמי פריצה, שהם זרמים חזקים הנעים בניצב לחוף כלפי הים העמוק. הדבר מומחש בציור 22. בציור 23 מוצגת צורת השינוי בפני הים הבינוניים בעת פעולת גלים. ניתן לראות כי לפני נקודת השבירה נוצרת שפילה קטנה במפלס הים הבינוני, הדועכת מהר בכיוון הים העמוק. מנקודת השבירה כלפי החוף, נגרמת הערמות בפני הים הבינוניים (superelevation) המגיע לשיא בחוף. מידת ההערמות תלויה בגובה המשברים, ועולה עם גובה המשבר. מסיבה זאת למשל, כאשר מכשול כלשהו יוצר חסימה במסלול התקדמות הגלים, ולגובה גלים קטן יותר באזור המוצל על ידו, מתקבלת אי-אחידות לאורך חזיתות גלים שתוקפים קטע החוף שבו ישנו המכשול (שובר גלים מנותק, או אפילו גוף צף). כתוצאה מכך גם גובה המשברים יהיה שונה מחוץ לתחום המוצל (גבוהה יותר) ובתחום המוצל (קטן יותר) ולכן ההערמות בפני הים הבינוניים תהיה שונה בשני המקומות. עקב כך יוצר גרדיאנט בפני הים הבינוניים יותר) ולכן ההערמות בפני הים הבינוניים תהיה שונה בשני המקומות. עקב כך יוצר גרדיאנט בפני הים הבינוניים יותר) ולכן ההערמות בפני הים הבינוניים

מהאזור הלא מוצל כלפי האזור המוצל, שיצור זרימה באותו כיוון. כך למשל מתרחשת התפתחות לשוניות חול מאחורי שוברי גלים מנותקים.

## 3.6 פיזור (דיפרקציה) של גלים

כפי שהזכרנו מקודם, כאשר גלים מתקרבים למכשול העומד בדרכם, נוצרת תופעה הנקראת דיפרקציה או פיזור גלים. עקב תופעה זאת, הגלים מסוגלים לעקוף את המכשול ומצליחים לחדור את התחום המוצל על-ידם. עקב תופעה זאת קיימת כניסת גלים לתוך נמלים ומעגנות, למרות שאלה חסומות במרבית היקפם ע"י שוברי גלים.

#### 4. משטר הגלים במים רדודים

על בסיס התהליכים שתוארו לעיל בסעיף 3, מסתבר כי משטר הגלים במים רדודים עשוי להיות שונה מאוד במיקומים שונים לאורך החוף הישראלי, כתלות באוריינטציה של קווי העומק וקו החוף, בתלות במידת הסדירות של קווי העומק וסוג קרקעית הים ובתלות בהמצאות מכשולים שונים.

אקלים הגלים שהוכן לים העמוק ואשר ממשיך להתעדכן בבנק הנתונים של המכון הלאומי לאוקיאנוגרפיה שבחקר ימים ואגמים לישראל מאפשר אומדן אקלים הגלים במים רדודים בכל אתר שידועים בסביבתו תכונות קרקעית הים. הדבר אפשרי ע"י הפעלת מודלים סיפרתיים בעלי רמות שונות של תחכום, על פי הנדרש לפתרון בעיות שונות כגון בחינת הסעת סדימנטים בחוף טבעי ובהשפעת מבנים ימיים, אומדן גובה גלים בקרבת ובתוך נמלים ומעגנות, אומדן בחינת הסעת סדימנטים בחוף טבעי ובהשפעת מבנים ימיים, אומדן גובה גלים בקרבת ובתוך נמלים למתרחצים (גם כמעט בזמן אמת) ועוד. מאידך, בגלל השונות הרבה שיכולה להיות במיקומים שונים במשטר הגלים לא ניתן להגדיר משטר אחיד במים הרדודים, אלה יש להשתמש במשטר הגלים במים עמוקים ולהתחשב בהשפעות התהליכים הרלבנטיים לבחינת פעילות מסוימת כלשהיא במים רדודים.

## 5. מקורות ספרות

- Bowman D., Arad D., Rosen D.S., Kit E., Goldbery R., Szlavicz A., (1988), "Flow characteristics along the rip current system under low-energy conditions", Journal of Marine Geology, No. 82, pp. 149-167.
- Bowman D., Birkenfield H., Rosen D.S., (1992), "The longshore flow component in low-energy rip channels: The Mediterranean, Israel", Journal of Marine Geology, No. 108, pp. 259-274.
- Bowman D., Rosen D. S., Kit E., Arad D., and Szlavicz A., (1988), "Flow characteristics at the rip current neck under low energy conditions", Journal of Marine Geology, No. 79, pp. 41-54.
- Bruun P., (1981), "Port Engineering", Gulf Publ.Co., 3<sup>rd</sup> ed., Houston, USA, 787 pp.
- Carmel, Z., Inman, D.L. and Golik, A., (1985), "Directional wave measurement at Haifa, Israel, and sediment transport along the Nile littoral cell", Coastal Eng., Vol. 9, 21-36.
- Fredsoe J., and Deigaard R., (1992), "Mechanics of coastal sediment transport", World Scientific, Singapore.
- Goda, Y., (1975), "Irregular Wave Deformation in the Surf Zone", Coastal Engineering in Japan, 18, 13-26.
- Goda, Y., (1984), "Random Seas and Design of Maritime Structures", University of Tokyo Press, Tokyo, Japan, pp. 41-46.
- Iosilevskii, Ya. A., Rosen D.S., Golik A., and Inman D.L., (1993), "Instrumental Evaluation of the Deep Water Directional Wave Climate Along the Mediterranean Coast of Israel", Proc. 23rd International Conference on Coastal Engineering, Venice, October 1992, ASCE Publ., Vol. 1, Cap. 23, pp. 322-335.

- IPCC (Intergovernmental Panel on Climate Change), (1996a), "Climate Change 1995: The Science of Climate Change", Houghton, J.T., Meira Filho, L.G., Callander, B.A., Harris, N., Kattenberg, A., and Maskell, K., eds., Cambridge University Press, Cambridge, 572 p.
- IPCC, (1996b), "Climate Change 1995: Impacts, Adaptations and Mitigation of Climate Change: Scientific-Technical Analysis", Watson, R.T., Ziniyowera, M.C., and Moss, R.H., eds., Cambridge University Press, Cambridge, 878 p.
- Longuett-Higgins, M.S., (1970), "Longshore currents generated by obliquely incident sea waves", 1, Journal of Geophysical Research, 7 Vol. 5, (33), 6778-6789
- McDougal, W. G., and R.T. Hudspeth, (1983), "Wave Setup/Set-down and Longshore Current on Non-Planar Beaches", Coastal Engineering, Elsevier Sci. Publ., Vol. 7, 1983, pp. 103-117.
- Migniot C., (1966), "Reading Power station cooling water basin Report on natural phenomena", Laboratoire Centrale d'Hydraulique de France, September 1966, 71pp+18 plates.
- Ports and Railways Authority, Coastal Study Division, Yearly Hydrographic Reports, 1958-1982.
- Rijn L.C., (1989), "Handbook Sediment Transport by Currents and Waves", Delft Hydraulics, Rep. H 461.
- Rosen D. S., (1982), ""Ashdod Port Expansion Project, Wave Disturbance and Seakeeping Model Study, Progress report No. 1, A New Deepwater Wave Climate Evaluation for Ashdod", CAMERI, P. N. 100/82, Technion City, Haifa, February 1982, 104 pp. and 4 Appendices, (988 pp).
- Rosen D.S., (1993a), "Offshore Coal Unloading Terminal for Rutenberg Power Station: Fine Directional Distribution of Waves on the Mediterranean Coast of Israel Between 03/1984 – 05/1991 Using Directional Measurements off Haifa and Ashkelon", IOLR, P.N. H8/93, May 1993, Haifa.
- Rosen D.S., (1993b), "Offshore Coal Unloading Terminal for Rutenberg Power Station, Hadera Wave and Current Monitoring Program. Reporting Period 18/01/93 - 03/03/93",, IOLR, P.N. H9/93, May 1993, Haifa.
- Rosen D.S., (1993c), "Offshore Coal Unloading Terminal for Rutenberg Power Station, Ashkelon Wave and Current Monitoring Program. Reporting Period 21/01/93 - 30/03/93", IOLR, Rep.No. H17/93, July 1993, Haifa,
- Rosen D.S., (1993e), "Monitoring of Environmental Conditions Near Marina Herzelia, Wave and Current Assessment Program Based on Hadera Monitoring Station. Reporting Period 11/92 -02/93", IOLR, P.N. H7/93, May 1993, Haifa.
- Rosen D.S., (1993f), "Monitoring of Environmental Conditions Near Marina Herzelia, Wave and Current Assessment Program Based on Hadera Monitoring Station. Reporting Period 03/03/93 - 02/06/93", IOLR, Rep.No. H18/93, July 1993, Haifa.
- Rosen D.S., (1993g), "Monitoring of Environmental Conditions Near Marina Herzelia, Wave and Current Assessment Program Based on Hadera Monitoring Station. Reporting Period 02/06/93 - 13/09/93", IOLR, Rep.No. H34/93, October 1993, Haifa.
- Rosen D.S., (1993h), "Offshore Coal Unloading Terminal for Rutenberg Power Station, Hadera Wave and Current Monitoring Program. Reporting Period 03/03/93 - 02/06/93", IOLR, Rep.No. H19/93, July 1993, Haifa.
- Rosen D.S., (1993i), "Offshore Coal Unloading Terminal for Rutenberg Power Station, Hadera Wave and Current Monitoring Program. Reporting Period 02/06/93 - 13/09/93", IOLR, Rep.No.

H33/93, October 1993, Haifa.

- Rosen D.S., Kit E., (1982), "Evaluation of the Wave Climate at the Mediterranean Coast of Israel", Israel Journal of Earth-Sciences, Vol. 30, No. 4, August 1981, pp. 120-134.
- Rosen D.S., Vajda M., (1978), "Hadera offshore coal unloading terminal-Wave disturbance model investigation, Progress report No.5 – Hadera wind and wave climate (analysis of field data)", CAMERI, P. N. 32/78, Technion City, Haifa, May 1978, 78 p.
- Rosen D.S., Vajda M., (1979), "Hadera Offshore Coal Unloading Terminal Wave Disturbance Model Investigation – Hadera Wind and Wave Climate", CAMERI, P. N. 47/79, Technion City, Haifa, April 1979.

 Rosen, D.S., (1981), "The sedimentological influences of detached breakwaters", M.Sc. Thesis, Faculty of Civil Engineering, Technion Israel Institute of Technology. (in Hebrew with English summary), July 1981, 236 pp.

 Rosen D.S., Vajda M., (1982), "Sedimentological influences of detached breakwaters", Proceedings of the 18th International Conference on Coastal Engineering, Capetown, ASCE Publ., Vol. 2, Ch. 116, November 1982, pp. 1930-1949.

 Rosen D.S., (1997), "Physical aspects of the Mediterranean versus sustainable coastal and marine development", Proc. of International Forum on The Fragility of the Mediterranean Ecosystem, A Conflict of Uses and Resources, Villanova i la Geltru (Barcellona), Spain, 12-13 March 12-13,1997, 20p.

 Rosen D.S., (1998), "Assessment of marine environmental impacts due to construction of artificial islands on the coast of Israel, Characterisation of mete-oceanographic climate in the study sector, Progress Report No. 4", IOLR, Rep. H16/98, Haifa, May 1998.

 Sarpkaya T., and Isaacson M., (1980), "Mechanics of wave forces on offshore structures", Van Nostrand Reinhold Co., N.Y., USA.

Sauzay G., Gilath Ch., Meltzer M., Courtois G., Frenkel I., Levin A., and Blit S., (1974), "Study
of sediment transport on the sea and on the beach at the site of the Hadera power plant", Israel
Atomic Energy Commission, 59p.

 Susbielles G., Bratu C., and Cavanie A., (1981), "Vagues et ouvrages petroliers en mer", Editions Technip, Paris, France, pp.501.

 U.S. Army Corps of Engineers, Coastal Engineering Research Center, (1984), "Shore Protection Manual", vol I, II, 2nd ed.

• Vik I., and Houmb O.G., (1977), "Wave statistics at Utsira with special reference to duration and frequency of storms", Div. of Port and Ocean Engineering, Univ. of Trondheim, Norwegian Inst. Of Technology, Trondheim, Norway.

Verner A., and Fried J., (1963), "Engineering report of survey of Tel-Aviv - Jaffa coast", Civil
and Marine Engrng Ltd., Haifa, August 1963, 53pp +maps and drawings.

 Wiegel, R.L., (1964), "Oceanographical Engineering", Prentice-Hall, Inc., Englewood Cliffs, New Jersey, USA.

#### 6. הבעת תודה

נתוני הגלים לעבודה הנוכחית נאספו ע"י רשות הנמלים והרכבות באופן עצמאי בעבר ובעזרת המכון להנדסה ימית בתחנות מדי הגלים הצפים באשדוד וחיפה בהווה, וכן ע"י חקר ימים ואגמים לישראל בתחנות הגלים באשקלון וחיפה בעבר, ובחדרה וחיפה בהווה. כל הגופים ראויים לתודה על איסוף הנתונים החשובים הללו, אשר יחד יוצרים כיום אחד מבסיסי נתוני הגלים המכובד ביותר בעולם.

תודת המחבר לאינג' לזר רסקין, M.Sc., על עזרתו בהכנת טבלאות השכיחויות של משטר הגלים.

מעלאות

אשדוד-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (%)

1 = 0	6.0 - 5.8	5.8 - 5.6	5.6 - 5.4	9	54-50	5.2 - 5.0	5.0 - 4.0	0	1	4.6 - 4.4	 44-42	4.2 - 4.0	4.0-0.0	20 20	3.8 - 3.6	3.6 - 3.4	3.4-3.2	0 0	32-30	3.0 - 2.8	2.8 - 2.6	2.6 - 2.4	2.4 - 2.2	2.2 - 2.0	200	20-18	201	1.6 - 1.4	1	1.2 - 1.0	1.0 - 0.8	0.8 - 0.6	0.6 - 0.4	0.4 - 0.2	0.2 - 0.0		Az(deg(
0 244																																			0.244	0044	205
0.244 0.024 0.310 0.209 0.220 0.375 1.174 8.682 17.054 12.877																																0.006	0.006		0.012	0 040	275
0 310																													0.006	0.030	0.030	0.054	0.048	0.707	0.000	250 0	222
0000																													0.006	0.006	0.024	0.030	0.036	0.083	470.0	0.004	230
0000																											0.006	0.006	0.012	0.012	0.024	0.030	0.036	0.000	0.000	0.030	245
0 275																					0.006	0.006	0.012	000		0.012	0.006	0.018	0.018	0.048	0.060	0.089	0.048	0.000	0.00	0.018	667
1 171																							0.012	0.000	0.030	0.018	0.036	0.036	0.060	0.143	0.185	0.215	0.286	0.107	2000	0 036	200
2020														0.006	0.006		0.000	200	0.012	0.012	0.018	0.006	0.012	0.000	0 083	0.054	0.173	0.352	0.465	0.846	1.585	2.640	1.770	0.000	0.000	880 0	110
17051																				0.012	0.072	0.018				0.101										0 113	200
15 877														0.006					0.012	0.024	0.024	0.000	0.004	0000	0 113	0.095	0.244	0.477	0.995	1.311	1.960	2.920	2002	1.00	4 600	0.173	100
5536											0.006	0.000	0000		0.006	0.012	000		0.006	0.006	210.0	0.030	0.000	0 066	0 048	0.012	0.030	0.113	0.256	0.316	0.870	1.31/	1.333	0.000	0 065	0.119	200
5 973												0.000	0000	0.018	0.012	0.018	0 1	0.018	0.012	0.006	0.006	0.042	0.024	000	0 024	0.006	0.012	0.024	0.054	0.125	0.292	0.564	0.900	0.100	0 702	0.072	0
1 943	1										0.006				0.006							0.010	0.010	0013		0.012	0.006		0.018	0.048	0.767	0.399	0.721	27.7	0 444	0.072	0
													E.	•													0.006	0.036	0.048	0.060	0.238	0.000	0.790	0.000	0 518	0.083	000
32/1	2																					210.0	200	0013	0.018	0.006	0.036	0.048	0.125	0.203	0.399	0.783	0.000	0.000	2020	0.060	9
2.336																							0.000	2000	0.006	0.006	0.018	0.030	0.089	0.1/9	0.286	0.400	0.000	0.000		0.107	000
2.360 3.2/1 2.336 59.588	700										0.012	0.012	0 013	0.048	0.030	0.000	0 020	0.024	0.042	0.060	0.000	0.200	0.000	0 268	0.411	0.322	0.930	1.734	3.1/6	5.256	9.3/3	14.190	14.200	14 050	7 252	1.269	1

טבלה מס' 1

67	235	245	255	265	275	285	295	305	315	325	335	345
020	0.020	0.008	0.008		0.105	0.081	0.081	0.093	0.105	0.101	0.081	0.081
	0.141	0.057	0.044	0.061	0.440	1.006	0.731	0.360	0.327	0.521	0.962	0.812
	0.194	0.101	0.117	0.198	0.857	1.786	1.087	0.683	0.352	0.647	0.966	1.099
	0.085	0.129	0.125	0.113	0.606	1.378	1.059	0.440	0.275	0.234	0.513	0.663
	0.012	0.073	0.061	0.141	0.582	1.067	0.659	0.267	0.194	0.129	0.230	0.242
	0.036	0.069	0.113	0.198	0.634	0.824	0.509	0.174	0.137	0.081	0.085	0.182
.008	0.032	0.036	0.044	0.141	0.440	0.707	0.335	0.194	0.044	0.048	0.057	0.061
	0.012	0.020	0.129	0.125	0.396	0.554	0.497	0.105	0.032	0.048	0.057	0.012
	0.008	0.008	0.057	0.101	0.247	0.291	0.299	0.105	0.044	0.036	0.024	0.012
		0.012	0.012	0.069	0.230	0.275	0.242	0.129	0.024		0.008	0.012
		0.012	0.032	0.081	0.174	0.206	0.360	0.057	0.020	0.008	0.008	
		0.008	0.020	0.081	0.194	0.210	0.198	0.069	0.061	0.008		
		0.008	0.024	0.044	0.081	0.206	0.166	0.073	0.012	0.008		
	0.008			0.032	0.069	0.125	0.073	0.036	0.024	0.008		
			0.008	0.044	0.154	0.117	0.073	0.020	0.008	0.008		
				0.057	0.085	0.093	0.044	0.020				
			0.032	0.048	0.113	0.137	0.085	0.024	0.012			
			0.024	0.036	0.101	0.081	0.048	0.036	0.024			
					0.069	0.036	0.061	0.024	0.008			
	*			0.024	0.069	0.020	0.020	0.008		0.008		
				0.024	0.032	0.036		0.020	0.008			
				0.024	0.032	0.044	0.012	0.008				
				0.008	0.012	0.036	0.020					
				0.012	0.032	0.020						
					0.012	0.024	0.008					
			-	0.020	0.012							
						0 0 1 3	0000					

0.012 0.012 0.061

> 0.008 0.048 0.113 0.105

0.008

1.992 1.229 1.018 0.950

3.152 3,779

2.194

0.663 0.242 0.182

0.299 0.578 0.396 0.061

5.977 8.842

1.099 0.812 0.081

355

on"c

2.0 - 2.2 2.2 - 2.4 2.4 - 2.6 2.6 - 2.8

1.8 - 2.0

1.6 - 1.8

3.2 - 3.4 3.4 - 3.6 3.0 - 3.2

3.6 - 3.8

0.198 0.141 0.117 0.117

0.061 0.073

0.020

0.032 0.044 0.453

0.845 0.618 0.372 0.428 0.299

5.4 - 5.6

on"c

0.218 0.105 0.368 0.546 0.533 0.845 1.681 5.775 9.363 6.672

5.0 - 5.2 4.8 - 5.0 4.6 - 4.8 4.4 - 4.6 4.2 - 4.4 4.0 - 4.2 3.8 - 4.0

5.2 - 5.4

2.8 - 3.0

H(m)

Az(deg)

205

215

225

0.0 - 0.2

0.4 - 0.6

0.008 0.186

0.020 0.032

0.162 0.125 0.020

0.057

0.048

0.8 - 1.0 1.0 - 1.2 1.2 - 1.4 1.4 - 1.6

0.008

0.008

0.008

24

טבלה מס' 2

2.938 1.705 1.887 2.990 3.176 1.612 40.412

אשדוד-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (%92-03/98)- שנתי

on"c	5.8 - 6.0	5.6 - 5.8	5.4 - 5.6	5.2 - 5.4	5.0 - 5.2	4.8 - 5.0	4.6 - 4.8	4.4-4.6	4.2 - 4.4	4.0 - 4.2	3.8 - 4.0	3.6 - 3.8	3.4 - 3.6	3.2 - 3.4	3.0 - 3.2	2.8 - 3.0	2.6 - 2.8	2.4 - 2.6	2.2 - 2.4	2.0 - 2.2	1.8 - 2.0	1.6 - 1.8	1.4 - 1.6	1.2 - 1.4	1.0 - 1.2	0.8 - 1.0	0.6 - 0.8	0.4 - 0.6	0.2 - 0.4	0.0 - 0.2	Az(deg) H(m)
0.46																										0.01		0.01	0.02	0.43	205
0.13																										0.01	0.01	0.02	0.03	0.06	215
0.68																								0.01	0.03	0.03	0.11	0.21	0.22	0.06	225
0.76																	0.01					0.01	0.01	0.04	0.04	0.04	0.12	0.23	0.22	0.04	235
0.76																		0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.02	0.05	0.08	0.10	0.16	0.14	0.12	0.04	245
1.22	-												0.02	0.03		0.01	0.01	0.03	0.03	0.03	0.02	0.06	0.15	0.06	0.16	0.12	0.21	0.17	0.07	0.02	255
2.85					0.02		0.01	0.01	0.02	0.02	0.02		0.04	0.05	0.06	0.04	0.03	0.04	0.09	0.11	0.09	0.14	0.16	0.20	0.34	0.33	0.33	0.48	0.17	0.04	265
14.46 26.42					0.01	0.01	0.03	0.01	0.03	0.03	0.07	0.07	0.10	0.12	0.10	0.17	0.09	0.09	0.20	0.25	0.29	0.42	0.75	0.91	1.48	2.17	3.25	2.62	1.00	0.17	2/5
			0.01			0.02	0.02	0.04	0.04	0.04	0.02	0.04	0.08	0.14	0.09	0.13	0.14	0.22	0.26	0.29	0.37	0.65	1.14	1.73	2.75	4.32	6.09	5.53	2.07	0.19	285
19.55			0.01			0.01		0.02	0.01		0.02	0.06	0.05	0.09	0.06	0.10	0.10	0.24	0.25	0.47	0.33	0.54	0.97	1.33	1.82	2.62	3.98	3.99	2.23	0.25	295
8.48									0.01	0.02	0.01	0.03	0.05	0.02	0.02	0.02	0.05	0.11	0.14	0.11	0.14	0.14	0.22	0.45	0.49	1.13	1.76	2.02	1.33	0.21	305
4.68										0.01	0.02	0.02	0.04	0.03	0.01	0.01	0.03	0.06	0.09	0.04	0.03	0.06	0.06	0.10	0.26	0.48	0.86	1.26	1.03	0.18	315
3.83									0.01		0.02	0.01				0.01	0.01	0.02	0.02	0.01	0.01	0.04	0.05	0.07	0.13	0.29	0.63	1.36	0.96	0.17	325
5.35																-				0.01	0.01	0.03	0.09	0.11	0.15	0.47	1.08	1.77	1.48	0.16	335
6.44																		0.01	0.01	0.02	0.02	0.05	0.06	0.19	0.38	0.64	1.46	2.05	1.41	0.14	345
3.95																			0.01	0.01	0.01	0.02	0.04	0.14	0.29	0.39	0.73	1.23	0.92	0.17	355 p"no
100			0.02		0.03	0.04	0.06	0.07	0.13	0.13	0.19	0.23	0.38	0.48	0.34	0.49	0.45	0.83	1.11	1.36	1.34	2.16	3.73	5.37	8.40	13.15	20.77	23.10	13.28	2.34	o"no

שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי וזמן מחזור שיא הספקטרום (%) של גובה הגל המשמעותי וזמן

- 11	5.8 - 6.0	5.6 - 5.8	5.4 - 5.6	5.2 - 5.4	5.0 - 5.2	4.8 - 5.0	4.6 - 4.8	4.4 - 4.6	4.2 - 4.4	4.0 - 4.2	3.8 - 4.0	3.6 - 3.8	3.4 - 3.6	3.2 - 3.4	3.0 - 3.2	2.8 - 3.0	2.6 - 2.8	2.4 - 2.6	2.2 - 2.4	2.0 - 2.2	1.8 - 2.0	1.6 - 1.8	1.4 - 1.6	1.2 - 1.4	1.0 - 1.2	0.8 - 1.0	0.6 - 0.8	0.4 - 0.6	0.2 - 0.4	0.0 - 0.2	H(m) T(s)
																					-			-		0.024	0.340	1.031	1.341	0.322	3.0
The same of the sa											-													0.012	0.054	0.358	1.108	2.556	2.580	0.310	4.0
The state of the s																						0.018	0.018	0.131	0.310	0.882	2.687	4.070		0.346	5.0
the state of the last of the l																	0.006		0.024	0.024	0.036	0.083	0.173	0.375	0.941	2.747	5.589	4.785	1.079	0.131	6.0
-															0.006	0.006		0.036	0.018	0.054	0.030	0.113	0.268	0.959	2.163	3.903	4.171	1.555	0.083	0.048	0.7
The second secon											0.006		0.006			0.024	0.030	0.113	0.149	0.137	0.179	0.506	1.019	1.549	1.680	1.341	0.691	0.161	0.119	0.060	0.0
the same and the same and the same and										0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.012	0.030	0.036	0.054	0.125	0.054	0.185	0.215	0.119	0.072	0.083	0.089	0.048	0.030	0.018	3.0
-									0.012	0.006	0.012	0.012	0.012	0.006	0.018	0.012	0.012	0.012	0.006	0.042	0.012	0.024	0.036	0.012	0.018	0.024	0.030	0.012	0.018	0.012	10.0
											0.024	0.012	0.006	0.012	0.012	0.006		0.012	0.012	0.024	0.006		0.006	0.012	0.006	0.012	0.060	0.024	0.018	0.012	11.0
-																											0.018	0.006	0.012	0.006	12.0
000																											0.006				13.0
-																															14.0
-																															15.0
																	-														0.01
7000									0.012	0.012	0.048	0.030	0.030	0.024	0.042	0.060	0.083	0.209	0.268	0.411	0.322	0.930	1.734	3.176	5.256	9.373	14.790	14.253	7.252	1.269	011 C 0.01

מבלה מס' 4

אשדוד-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי וזמן מחזור שיא הספקטרום (%) של גובה הגל המשמעותי וזמן מחזור שיא הספקטרום

40.412		0.024	0 267	0 408	4 525	4 500	3746	7 002	2000	0000	700	1 600 2 645 6 601 8 272 7 062 7 003 2 716	000	-
														5.8 - 6.0
								÷					-	5.6 - 5.8
0.020			0.012		0.008									5.4 - 5.6
)														5.2 - 5.4
0.032				0.008	0.012	0.008	0.008							5.0 - 5.2
0.044			0.008	0.020	0.012	0.008								4.8 - 5.0
0.061			0.008	0.012	0.036	0.008								4.6 - 4.8
0.073			0.008	0.008	0.032	0.032								4.4 - 4.6
0			0.008	0.020	0.032	0.044	0.012	0.008						4.2 - 4.4
0.117				0.012	0.036	0.032	0.032	0.008						4.0 - 4.2
0.141				0.008	0.032	0.012	0.057	0.032	0.008					3.8 - 4.0
0.198				0.008	0.085	0.061	0.036	0.008						3.6 - 3.8
0.352					0.101	0.081	0.081	0.085	0.008					3.4 - 3.6
0.453				0.024	0.105	0.044	0.129	0.137	0.012					3.2 - 3.4
0.299				0.008	0.081	0.057	0.057	0.085	0.012					3.0 - 3.2
0.428			0.012		0.085	0.117	0.081	0.101	0.032					2.8 - 3.0
0.372			0.012		0.036	0.093	0.117	0.081	0.024	0.008				2.6 - 2.8
0.618			0.032	0.008	0.057	0.061	0.198	0.182	0.073	0.012				2.4 - 2.6
0.845		0.008		0.024	0.044	0.117	0.186	0.230	0.194	0.044				2.2 - 2.4
0.950			0.020	0.024	0.061	0.061	0.186	0.323	0.198	0.073				2.0 - 2.2
		0.008	0.020	0.020	0.036	0.044	0.222	0.323	0.279	0.061	0.008			1.8 - 2.0
1.229			0.008	0.012	0.020	0.032	0.255	0.428	0.299	0.174	0.008			1.6 - 1.8
1.992			0.032	0.032	0.048	0.117	0.154	0.808	0.372	0.315	0.113			1.4 - 1.6
2.194		0.008	0.032	0.048	0.154	0.081	0.137	0.744	0.384	0.384	0.198	0.024		1.2 - 1.4
ω			0.024	0.069	0.154	0.105	0.137	0.893	0.566	0.651	0.445	0.105		1.0 - 1.2
ω			0.020	0.036	0.129	0.150	0.125	0.707	0.929	0.812	0.634	0.234		0.8 - 1.0
5			0.008	0.008	0.073	0.105	0.154	0.602	1.435	1.439	1.378	0.639	0.141	0.6 - 0.8
8.842		0.008	0.012	0.012	0.024	0.073	0.242	0.711	1.487	2.352	1.742	1.451	0.727	0.4 - 0.6
6.033			0.008		0.024	0.048	0.101	0.461	0.707	1.806	1.099	1.087	0.699	0.2 - 0.4
2000					0.008	0.008	0.012	0.057	0.036	0.141	0.287	0.275	0.255	0.0 - 0.2
														H(m)
10.0	10.0	17.0	. 0.0					-		0.0	0.0		0.0	1/0/1

טבלה מס' 5

אשדוד-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי וזמן מחזור שיא הספקטרום (54/92-03/98)- שנתי

מתייר	5.8 - 6.0	5.6 - 5.8	5.4 - 5.6	5.2 - 5.4	5.0 - 5.2	4.8 - 5.0	4.6 - 4.8	4.4 - 4.6	4.2 - 4.4	4.0 - 4.2	3.8 - 4.0	3.6 - 3.8	3.4 - 3.6	3.2 - 3.4	3.0 - 3.2	2.8 - 3.0	2.6 - 2.8	2.4 - 2.6	2.2 - 2.4	2.0 - 2.2	1.8 - 2.0	1.6 - 1.8	1.4 - 1.6	1.2 - 1.4	1.0 - 1.2	0.8 - 1.0	0.6 - 0.8	0.4 - 0.6	0.2 - 0.4	0.0 - 0.2	H(m)
4 88																										0.02	0.48	1.76	2.04	0.58	0.0
10.80 16.34 24.27 20.47 14.77																								0.04	0.16	0.60	1.75	4.01	3.67	0.58	4.0
16 34																					0.01	0.02	0.13	0.33	0.76	1.51	4.06	5.81	3.07	0.63	0.0
24 27																	0.01	0.01	0.07	0.10	0.10	0.25	0.49	0.76	1.59	3.56	7.03	7.14	2.88	0.27	0.0
20 47											0.01		0.01	0.01	0.02	0.04	0.02	0.11	0.21	0.25	0.31	0.41	0.64	1.35	2.73	4.83	5.61	3.05	0.79	0.09	7.0
1177									0.01	0.01	0.04	0.01	0.09	0.14	0.09	0.12	0.11	0.29	0.38	0.46	0.50	0.94	1.82	2.29	2.57	2.05	1.29	0.87	0.58	0.12	0.0
2 02					0.01				0.01	0.04	0.06	0.04	0.09	0.14	0.06	0.09	0.15	0.24	0.24	0.31	0.28	0.44	0.37	0.25	0.21	0.20	0.24	0.29	0.13	0.03	9.0
4 07					0.01	0.01	0.01	0.03	0.06	0.04	0.02	0.07	0.09	0.05	0.07	0.13	0.11	0.07	0.12	0.11	0.06	0.06	0.16	0.09	0.12	0.17	0.14	0.09	0.07	0.02	10.0
200			0.01		0.01	0.01	0.04	0.03	0.03	0.04	0.06	0.10	0.11	0.12	0.09	0.09	0.04	0.07	0.06	0.09	0.04	0.02	0.06	0.17	0.16	0.14	0.14	0.05	0.04	0.02	
27.0					0.01	0.02	0.01	0.01	0.02	0.01	0.01	0.01		0.02	0.01			0.01	0.02	0.02	0.02	0.01	0.03	0.05	0.07	0.04	0.02	0.02	0.01	0.01	12.0
7007			0.01			0.01	0.01	0.01	0.01							0.01	0.01	0.03		0.02	0.02	0.01	0.03	0.03	0.02	0.02	0.01	0.01	0.01		13.0
000																			0.01		0.01			0.01				0.01			14.0
																															10.0
									4	-																					0.0 0.01
100			0.02		0.03	0.04	0.06	0.07	0.13	0.13	0.19	0.23	0.38	0.48	0.34	0.49	0.45	0.83	1.11	1.36	1.34	2.16	3.73	5.37	8.40	13.15	20.77	23.10	13.28	2.34	0.00

מבלה מס' 6

28

אשדוד-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים שכיחות משותפת (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים

on"c	355	345	335	325	315	305	295	285	275	265	255	245	235	225	215	205	Az(deg)
3.057	0.358	0.387	0.512	0.304	0.310	0.232	0.268	0.101	0.072	0.072	0.036	0.095	0.107	0.149	0.012	0.042	3.0
6.984	0.727	0.924	0.816	0.644	0.870	0.947	0.870	0.542	0.203	0.083	0.066	0.048	0.048	0.107	0.006	0.083	4.0
10.434	0.876	1.120	0.638	0.644	0.846	1.484	2.121	1.651	0.536	0.203	0.113	0.066	0.042	0.036		0.054	5.0
6.984 10.434 15.999 13.419	0.334	0.715	0.304	0.197	0.477	1.525	4.147	5.083	2.741	0.310	0.131	0.012	0.006	0.012			6.0
13.419	0.024	0.113	0.066	0.072	0.220	0.816	3.212	5.875	2.729	0.232	0.018					0.036	7.0
7.770	0.018	0.012	0.012	0.030	0.119	0.405	1.954	3.337	1.680	0.155	0.006		0.006	0.006	0.006	0.024	8.0
1.216 0.369				0.012	0.042	0.095	0.268	0.346	0.405	0.048							9.0
0.369				0.012	0.054	0.024	0.012	0.060	0.173	0.030							10.0
0.286				0.018	0.030	0.012	0.018	0.048	0.119	0.030	0.006						11.0
0.042 0.006								0.012	0.024	0.006							12.0
800 0							0.006										13.0
																	14.0
																	15.0
																	16.0
50 588	2.336	3 271	2.360	1.943	2.973	5.536	12.877	17.054	8.682	1.174	0.375	0 220	0 209	0.310	0.024	0.244	16.0 p"no

טבלה מס" 7

אשדוד-סטטיסטיקת גלים במים עמוקום שכיחות משותפת (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים

ď	3.0	4.0	0.0	0.0	1.0	0.0	0.0	10.0			10.0		10.0	 2 110
Az(deg)											-			
205	0.081	0.081	0.057											0.218
215	0.093	0.008	0.008											0.105
225	0.291	0.069	0.008											0.368
235	0.275	0.174	0.069	0.032										0.546
245	0.093	0.206	0.141	0.061	0.032									0.533
255	0.057	0.182	0.267	0.222	0.069	0.048								0.845
265	0.044	0.117	0.210	0.299	0.327	0.287	0.154	0.081	0.125	0.032	0.008			1.681
275	0.036	0.101	0.267	0.812	1.018	1.418	0.756	0.570	0.501	0.166	0.113	0.012		5.775
285	0.048	0.093	0.473	1.451	2.413	2.526	0.966	0.509	0.570	0.194	0.117	0.008		9.363
295	0.008	0.166	0.477	1.637	1.402	1.847	0.590	0.287	0.210	0.012	0.032	0.008		6.672
305	0.048	0.162	0.485	0.837	0.546	0.521	0.150	0.081	0.105	0.008				2.938
315	0.036	0.154	0.416	0.594	0.230	0.137	0.069	0.057	0.012					1./05
325	0.069	0.311	0.647	0.509	0.267	0.057	0.020	0.008	0.008					1.88/
335	0.117	0.525	0.901	0.917	0.404	0.113	0.008	0.008						2.990
345	0.234	0.820	0.986	0.776	0.311	0.044	0.008							3.176
355	0.291	0.651	0.501	0.125	0.036	0.008								1.612
on"c	1.823	3.815	5.904	8.272	7.052	7.003	2.716	1.592	1.532	0.408	0.267	0.024		40.412

מבלה מס' 8

אשדוד-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים שניזות משותפת (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים (%)

		0.020	0.270	0.450	1.820	1.970	3.930	14.770	20.470	4.880 10.800 16.340 24.270 20.470 14.770	16.340	10.800	4.880	on"c
3								0.020	0.060	0.460	1.380	1.380	0.650	355
6							0.010	0.060	0.420	1.490	2.110	1.740	0.620	345
5						0.010	0.010	0.120	0.470	1.220	1.540	1.350	0.630	335
ω					0.020	0.020	0.030	0.090	0.340	0.710	1.290	0.960	0.370	325
4.680					0.040	0.110	0.110	0.250	0.450	1.070	1.260	1.020	0.350	315
.8				0.010	0.120	0.110	0.240	0.920	1.360	2.360	1.970	1.110	0.280	305
19.		0.010	0.040	0.010	0.230	0.300	0.860	3.800	4.610	5.790	2.600	1.040	0.270	295
26.		0.010	0.120	0.200	0.620	0.570	1.310	5.860	8.290	6.540	2.120	0.630	0.150	285
14.		0.010	0.110	0.190	0.620	0.740	1.160	3.100	3.750	3.550	0.800	0.300	0.110	275
2.			0.010	0.040	0.160	0.110	0.200	0.440	0.560	0.610	0.420	0.200	0.120	265
					0.010			0.060	0.090	0.350	0.380	0.250	0.090	255
0									0.030	0.070	0.210	0.250	0.190	245
0								0.010		0.040	0.110	0.220	0.380	235
0								0.010		0.010	0.040	0.170	0.440	225
0								0.010			0.010	0.010	0.110	215
0								0.020	0.040		0.110	0.160	0.120	205
														Az(deg)
16.0 D"no	15.0	14.0	13.0	12.0	11.0	10.0	9.0	8.0	7.0	6.0	5.0	4.0	3.0	T(s)

שבלה מס' 9

מזרה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (%)

0.0-1.0	-	6.4 - 6.6	6.2 - 6.4	6.0 - 6.2	5.8 - 6.0	5.6 - 5.8	5.4 - 5.6	5.2 - 5.4	5.0 - 5.2	4.8 - 5.0	4.6 - 4.8	4.4 - 4.6	4.2 - 4.4	4.0 - 4.2	3.8 - 4.0	3.6 - 3.8	3.4 - 3.6	3.2 - 3.4	3.0 - 3.2	2.8 - 3.0	2.6 - 2.8	2.4 - 2.6	2.2 - 2.4	2.0 - 2.2	1.8 - 2.0	1.6 - 1.8	1.4 - 1.6	1.2 - 1.4	1.0 - 1.2	0.8 - 1.0	0.6 - 0.8	0.4 - 0.6	0.2 - 0.4	0.0 - 0.2	Az(deg) H(m)
									0.006																						0.017	0.040	0.098	0.150	205
																																0.023	0.017	0.035	215
																									-						0.012	0.006	0.012	0.098	225
																												0.012	0.012	0.012	0.017	0.023	0.052	0.098	235
												4										0.006	0.006		0.012		0.012	0.017	0.012	0.023	0.046	0.098	0.144	0.322	245
																	0.006	0.006		0.006	0.012	0.012	0.006	0.006	0.012	0.029	0.040	0.063	0.040	0.063	0.109	0.391	0.351	0.374	255
																0.006		0.006	0.006	0.012	0.012	0.012	0.017	0.023	0.035	0.058	0.075	0.104	0.161	0.265	0.472	0.852	0.972	0.834	265
																	0.006	0.006	0.006	0.023	0.029	0.046	0.040	0.052	0.092	0.138	0.253	0.449	0.690	0.944	1.703	1.950	1.812	1.329	275
																			0.006	0.023	0.029	0.075	0.104	0.092	0.132	0.288	0.426	0.673	1.174	1.807	3.026	3.354	2.422	1.473	285
																				0.012	0.012	0.029	0.023	0.052	0.075	0.121	0.316	0.593	0.995	1.519	2.526	2.756	1.887	1.375	295
																						0.012	0.023	0.029	0.023	0.063	0.098	0.207	0.432	0.736	0.955	1.064	1.041	0.880	305
																									0.012	0.023	0.046	0.075	0.092	0.322	0.403	0.420	0.616	0.604	315
																									0.006	0.017	0.017	0.046	0.023	0.104	0.196	0.242	0.334	0.506	325
																							2		0.006	0.006	0.017	0.017	0.029	0.063	0.081	0.196	0.334	0.478	335
																										0.006	0.012	0.017	0.040	0.035	0.109	0.299	0.575	0.518	345
																					0.006	0.006	0.006	0.006	0.006		0.017	0.017	0.023	0.040	0.092	0.270	0.575	0.328	355
									0.006							0.006	0.012	0.012	0.012	0.063	0.086	0.178	0.213	0.247	0.391	0.731	1.318	2.278	3.711	5.932	9.746	11.973	11.236	9.395	on"c

מבלה מס" 10

-
-
- 1
1.5

1.389 42.466	2.047	1.559	1.202	1.720	2.875	5.202	7.308	8.340	5.937	3.015	1.032	0.382	0.140	0.085	0.234	on"c
										0.004						7.0
								0.004			0.004					6.6 - 6.8
																6.6
								0.004		0.008						6.2 - 6.4
										0.004	0.004					6.0 - 6.2
								0.004		0.004						6.0
								0.004	0.008	0.008						- 5.8
							0.004	0.013		0.017	0.004					5.4 - 5.6
							0.004		0.004	0.004						5.2 - 5.4
							0.004	0.008	0.004	0.013	0.004					5.0 - 5.2
					0.008	0.004	0.004	0.008	0.013	0.017	0.004					4.8 - 5.0
							0.004	0.017	0.004	0.013	0.004	0.004				4.6 - 4.8
			0.004		0.004	0.004	0.013	0.021	0.021	0.013	0.013	0.004				4.4 - 4.6
					0.013	0.013	0.017	0.008	0.025	0.013	0.013					-4.4
		0.004	0.004	0.004	0.004	0.004	0.021	0.025	0.059	0.013	0.017	0.004				4.0 - 4.2
			0.004			0.017	0.030	0.034	0.021	0.042	0.017	0.008				3.8 - 4.0
		0.004	0.004	0.004	0.004	0.025	0.038	0.051	0.047	0.047	0.025	0.004				3.6 - 3.8
				0.004	0.004	0.030	0.042	0.042	0.059	0.051	0.025	0.004				3.4 - 3.6
	1			0.004	0.013	0.034	0.064	0.076	0.064	0.068	0.030	0.013				3.2 - 3.4
		0.004	0.004	0.008	0.013	0.021	0.064	0.089	0.085	0.102	0.021	0.008				3.2
				0.004	0.004	0.085	0.089	0.098	0.085	0.085	0.021	0.004				3.0
			0.004		0.008	0.081	0.076	0.115	0.098	0.055	0.042	0.013	0.004			2.8
			0.004	0.008	0.021	0.068	0.187	0.174	0.136	0.076	0.021					2.4 - 2.6
	0.013	0.004	0.004	0.004	0.030	0.102	0.157	0.174	0.153	0.085	0.021	0.008				2.2 - 2.4
0.004	0.013	0.008		0.013	0.042	0.102	0.183	0.200	0.178	0.093	0.042	0.004	0.004			2.2
0.008	0.013	0.025	0.004	0.038	0.042	0.119	0.280	0.293	0.174	0.093	0.030		0.004			1.8 - 2.0
0.004	0.004	0.017	0.017	0.038	0.081	0.161	0.268	0.374	0.310	0.119	0.030	0.030	0.008			1.6 - 1.8
0.004	0.013	0.030	0.021	0.047	0.059	0.174	0.293	0.357	0.357	0.149	0.030	0.013	0.004			1.4 - 1.6
0.004	0.021	0.030	0.034	0.051	0.140	0.221	0.374	0.476	0.429	0.229	0.047	0.030	0.017			1.2 - 1.4
0.004	0.034	0.017	0.042	0.047	0.183	0.352	0.582	0.637	0.501	0.183	0.042	0.030	0.013	0.004	0.004	1.0 - 1.2
0.008	0.051	0.034	0.059	0.115	0.272	0.535	0.599	0.679	0.391	0.140	0.042	0.017	0.013	0.004	0.004	0.8 - 1.0
0.021	0.110	0.098	0.098	0.246	0.408	0.713	0.866	0.922	0.437	0.119	0.042	0.021	0.013	0.017	0.004	0.6 - 0.8
0.187	0.331	0.212	0.157	0.285	0.488	0.938	1.295	1.265	0.713	0.255	0.093	0.047	0.013	0.017	0.025	0.4 - 0.6
0.718	0.875	0.624	0.395	0.446	0.535	0.892	1.210	1.461	0.960	0.488	0.157	0.055	0.025	0.013	0.093	0.2 - 0.4
0.420	0.573	0.450	0.344	0.357	0.497	0.505	0.544	0.709	0.595	0.399	0.174	0.059	0.030	0.025	0.102	0.0 - 0.2
0	0	000		0	000	100	100	1	100	AND AND AND AND AND OUR OIL	140	100	24.0	100	200	H(m)
	- 1/4-1															

חדרה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים

חדרה-סטמיסמיקת גלים במים עמוקים שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (64/92-03/98)- שנתי

	1	6.6 - 6.8	6.4 - 6.6	6.2 - 6.4	6.0 - 6.2	5.8 - 6.0	5.6 - 5.8	5.4 - 5.6	5.2 - 5.4	5.0 - 5.2	1	1	4.4-4.6	4.2 - 4.4	4.0 - 4.2	3.8-4.0	3.6 - 3.8	t.	3.2 - 3.4	3.0 - 3.2	1	T	1		1	1	1.6 - 1.8	1.4 - 1.6	1.2 - 1.4	1.0 - 1.2	0.8 - 1.0	0.6 - 0.8	0.4 - 0.6	0.2 - 0.4	0.0 - 0.2	Az(deg) H(m)
000										0.001																				0.001	0.001	0.020	0.070	0.190	0.250	205
0 450																														0.001	0.010	0.020	0.040	0.030	0.060	213
0000																						0.001			0.001	0.001	0.010	0.001	0.020	0.010	0.010	0.020	0.010	0.030	0.130	223
0000												0.001	0.001		0.001	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010		0.010	0.010		0.030	0.010	0.040	0.040	0.030	0.040	0.070	0.110	0.150	200
000 4 700	1	0.001			0.001			0.001		0.010	0.010	0.001	0.010	0.010	0.020	0.020	0.030	0.030	0.030	0.020	0.020	0.040	0.030	0.030	0.040	0.040	0.030	0.040	0.060	0.050	0.060	0.090	0.190	0.300	0.500	140
4 600	0.001			0.010	0.001	0.001	0.010	0.020	0.010	0.010	0.020	0.010	0.010	0.010	0.010	0.040	0.050	0.060	0.070	0.100	0.090	0.060	0.090	0.090	0.100	0.100	0.140	0.190	0.290	0.230	0.200	0.230	0.650	0.840	0.780	100
- 1							0.010		0.010	0.001	0.010	0.010	0.020	0.030	0.060	0.020	0.050	0.060	0.070	0.090	0.100	0.110	0.140	0.170	0.200	0.210	0.370	0.430	0.530	0.660	0.650	0.910	1.560	1.930	1.430	004
47 000		0.001		0.001		0.001	0.001	0.010		0.010	0.010	0.020	0.020	0.010	0.030	0.030	0.050	0.040	0.080	0.090	0.120	0.140	0.220	0.220	0.250	0.380	0.510	0.610	0.930	1.330	1.630	2.630	3.220	3.270	2.040	1
2000								0.010	0.001	0.010	0.001	0.010	0.010	0.020	0.020	0.030	0.040	0.040	0.060	0.070	0.110	0.100	0.260	0.260	0.270	0.410	0.550	0.720	1.040	1.750	2.410	3.890	4.650	3.630	2.010	100
0 840 47 000 22 200 47 480 8 420											0.001		0.010	0.010	0.001	0.020	0.030	0.030	0.030	0.020	0.090	0.090	0.090	0.130	0.150	0.190	0.280	0.490	0.810	1.350	2.050	3.240	3.700	2.780	1.880	1
0000											0.010				0.010		0.001	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010	0.030	0.050	0.070	0.060	0.140	0.160	0.350	0.610	1.010	1.360	1.550	1.580	1.380	
0000															0.001		0.001	0.010	0.001	0.010	0.001		0.010	0.010	0.010	0.050	0.060	0.090	0.130	0.140	0.440	0.650	0.700	1.060	0.960	
0 690													0.001		0.001	0.001	0.001			0.001		0.010	0.001	0.010		0.010	0.030	0.030	0.080	0.070	0.160	0.290	0.400	0.730	0.850	1
3 770															0.001		0.001			0.001				0.001	0.010	0.030	0.020	0.040	0.050	0.040	0.100	0.180	0.400	0.960	0.930	
2 660																								0.010	0.010	0.010	0.010	0.030	0.030	0.080	0.080	0.220	0.630	1.450	1.090	
2 760																						0.001	0.001	0.001	0.010	0.010	0.001	0.020	0.020	0.030	0.050	0.110	0.460	1.290	0.750	
#####		0.010		0.010	0.010	0.010	0.020	0.040	0.010	0.040	0.060	0.050	0.100	0.100	0.150	0.180	0.250	0.270	0.380	0.430	0.540	0.580	0.880	0.980	1.140	1.510	2.180	2.870	4.380	6.390	8.890	13.890	18.300	20.190	15.170	

34

אדרה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי וזמן מחזור שיא הספקטרום (%) של גובה הגל המשמעותי וזמן מחזור שיא הספקטרום

163	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0   0.02 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063   0.075 2.549 6.708 0.909 0.198 0.052 0.023 0.006   0.08 0.017 0.190 4.275 4.244 0.748 0.052 0.023 0.006   0.090 0.190 0.235 0.745 0.052 0.023 0.006   0.0029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017   0.006 0.685 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012   0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023   0.127 0.397 0.679 0.109   0.029 0.115 0.201 0.046   0.029 0.063 0.230 0.368 0.069   0.023 0.115 0.201 0.046   0.024 0.025 0.025 0.006   0.025 0.025 0.006   0.029 0.063 0.029 0.006   0.029 0.063 0.029 0.006   0.029 0.063 0.029 0.006   0.029 0.063 0.023 0.006   0.029 0.063 0.023 0.006   0.029 0.063 0.023 0.006   0.029 0.063 0.023   0.006 0.012 0.040 0.035   0.006 0.012 0.040 0.035   0.006 0.012 0.006 0.006   0.012 0.006 0.006   0.006 0.006 0 0.006   0.006 0.006	)6	0.104 0.006		. 1	1.174 0.213		6.392	7.324 24.458 15.057	24.458	1	2.652	0.006	0"0
103	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0   0.029 0.036 0.633 0.729 0.035 0.012 0.006 0.032 0.029 0.036 0.029 0.036 0.029 0.036 0.029 0.036 0.029 0.036 0.029 0.036 0.029 0.02													00
1(a)   2.0   1.726   3.768   2.859   0.541   0.201   0.115   0.029   0.086   0.063	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0   0.029 0.006 0.685 1.726 0.328 0.054 0.072 0.029 0.026 0.023 0.026 0.029 0.026 0.029 0.026 0.029 0.026 0.029 0.029 0.026 0.029 0.02													4
1(a) 2.0 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.053 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.023 0.026 0.035 0.078 7.445 3.044 0.746 0.052 0.023 0.006 0.078 7.445 3.044 0.748 0.052 0.023 0.006 0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006 0.685 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012 0.006 0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006 0.085 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012 0.006 0.029 0.023 0.006 0.023 0.023 0.006 0.023 0.023 0.006 0.023 0.006 0.023 0.006 0.023 0.006 0.023 0.006 0.029 0.115 0.006 0.023 0.006 0.023 0.006 0.029 0.115 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.023 0.006 0.012 0.006 0.012 0.006 0.012 0.006 0.012 0.006 0.0	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0   0.02 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063   0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035   0.017 0.190 4.275 4.424 0.351 0.098 0.052 0.023 0.006   0.017 0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006   0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006   0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.021   0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023   0.127 0.397 0.679 0.109   0.023 0.230 0.368 0.069   0.127 0.397 0.679 0.109   0.023 0.230 0.368 0.069   0.24													2
1(a) 3.0 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035 0.072 0.086 0.072 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035 0.072 0.086 0.077 0.190 4.275 4.424 0.351 0.098 0.029 0.012 0.006 0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006 0.0885 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012 0.006 0.086 0.742 1.036 0.150 0.023 0.012 0.006 0.029 0.006 0.028 0.742 1.036 0.150 0.023 0.012 0.006 0.029 0.012 0.006 0.029 0.012 0.006 0.029 0.012 0.006 0.029 0.012 0.006 0.029 0.012 0.006 0.029 0.006 0.023 0.006 0.023 0.006 0.029 0.012 0.006 0.029 0.012 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.006 0.002 0.006 0.002 0.006 0.002 0.006 0.002 0.006 0.002 0.006 0.006 0.002 0.006 0.	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0   0.02 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063   0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035   0.0178 0.782 7.445 3.044 0.351 0.098 0.052 0.023 0.006   0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.025 0.023 0.006   0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006   0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006   0.028 0.742 1.036 0.150 0.023   0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023   0.127 0.397 0.679 0.109   0.127 0.397 0.679 0.109   0.069 0.127 0.052 0.006   0.224 0.006 0.069 0.127 0.052 0.006   0.029 0.115 0.201 0.046   0.029 0.115 0.201 0.046   0.029 0.015 0.006   0.038 0.132 0.029 0.006   0.038 0.132 0.029 0.006   0.039 0.039 0.039 0.006   0.039 0.039 0.006   0.039 0.039 0.006   0.039 0.039 0.006   0.006 0.035 0.023 0.006   0.006 0.0012 0.040 0.035   0.006 0.005 0.006   0.006 0.006    0.006 0.006   0.006 0 0.006   0.006 0 0.006													6.0 - 6.2
1(a) 3.0 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063 0.725 2.549 6.708 0.999 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035 0.072 0.0	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0   0.2													1
1(a) 2.0 4.0 2.0 2.0 2.0 2.0 2.0 2.0 2.0 2.0 2.0 2	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0   0.02 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063   0.04 0.725 2.549 6.708 0.999 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035   0.08 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.023 0.006   0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017   0.006 0.085 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012   0.006 0.085 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012   0.006 0.085 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012   0.006 0.085 0.742 1.036 0.150 0.023   0.127 0.337 0.679 0.109   0.029 0.115 0.201 0.046   0.029 0.115 0.023 0.066   0.029 0.115 0.023 0.066   0.029 0.115 0.023 0.006   0.029 0.115 0.023 0.006   0.029 0.115 0.023 0.006   0.029 0.012 0.046 0.035   0.029 0.006 0.035 0.023 0.006   0.029 0.006 0.035 0.023 0.006   0.006 0.012 0.040 0.035   0.006 0.012   0.006 0.006 0.006   0.006 0.006 0 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006													1
1(9) 3.0 1.72 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063 0.006 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035 0.006 0.178 0.782 7.445 3.044 0.351 0.098 0.052 0.023 0.006 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.0529 0.012 0.006 0.007 0.006 0.085 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012 0.006 0.086 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012 0.006 0.086 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012 0.006 0.086 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012 0.006 0.0328 0.742 1.036 0.059 0.023 0.006 0.0328 0.742 1.036 0.059 0.023 0.006 0.032 0.035 0.035 0.035 0.035 0.036 0.039 0.039 0.0368 0.069 0.023 0.006 0.035	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0   0.02 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063   0.725 2.549 6.708 0.999 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035   0.08 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.023 0.006   0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017   0.006 0.085 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012   0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023   0.18 0.029 0.032 0.023 0.012   0.006 0.085 0.703 0.050 0.023   0.18 0.006 0.085 0.703 0.050 0.023   0.18 0.006 0.085 0.703 0.050   0.029 0.15 0.201 0.046   0.029 0.035 0.035 0.069   0.029 0.15 0.201 0.046   0.029 0.15 0.201 0.046   0.029 0.15 0.023 0.006   0.058 0.132 0.029 0.006   0.058 0.132 0.029 0.006   0.058 0.132 0.029 0.006   0.006 0.012 0.040 0.035   0.006 0.012 0.040 0.035   0.006 0.012 0.040 0.035   0.006 0.012 0.040 0.035   0.006 0.012 0.006 0.006   0.006 0.006 0 0.006   0.006 0.006 0 0.006   0.006 0.006 0 0.006   0.006 0.006 0 0.006   0.006 0.006 0 0.006   0.006 0.006 0 0.006   0.006 0.006 0 0.006   0.006 0.006 0 0.006    0.006 0.006 0 0.006    0.006 0.006 0 0.006    0.006 0.006 0 0.006    0.006 0.006 0 0.006    0.006 0.006 0 0.006    0.006 0.006 0 0.006    0.006 0.006 0 0.006    0.006 0.006 0 0.006    0.006 0.006 0 0.006    0.006 0 0.006 0 0.006    0.006 0 0.006 0 0.006    0.006 0 0.006 0 0.006    0.006 0 0.006 0 0.006    0.006 0 0.006 0 0.006    0.006 0 0.006 0 0.006    0.006 0 0.006 0 0.006    0.006 0 0.006 0 0.006    0.006 0 0.006 0 0.006    0.006 0 0.006 0 0.006    0.006 0 0.006 0 0.0													1
1(a) 3.0 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063 0.006 0.063 0.025 0.006 0.0725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035 0.006 0.0178 0.782 7.445 3.044 0.351 0.098 0.052 0.023 0.006 0.017 0.190 4.275 4.424 0.345 0.052 0.029 0.012 0.006 0.029 1.033 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006 0.085 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012 0.006 0.085 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012 0.006 0.085 0.742 1.036 0.150 0.023 0.006 0.127 0.035 0.012 0.006 0.029 0.015 0.006 0.029 0.015 0.006 0.029 0.015 0.006 0.023 0.006 0.027 0.035 0.012 0.006 0.029 0.015 0.006 0.023 0.006 0.029 0.015 0.006 0.023 0.006 0.029 0.015 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.035 0.006 0.035 0.006 0.012 0.006 0.035 0.002 0.006 0.012 0.006 0.035 0.002 0.006 0.012 0.006 0.002 0.006 0.012 0.006 0.002 0.006 0.0012	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0   0.02 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063   0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035   0.08 0.0178 0.782 7.445 3.044 0.351 0.098 0.052 0.023 0.006   0.08 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.029 0.012 0.006   0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017   0.006 0.685 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012   0.006 0.328 0.747 1.036 0.150 0.023   0.012 0.006 0.085 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012   0.006 0.006 0.328 0.747 1.036 0.052   0.009 0.127 0.397 0.679 0.109   0.029 0.115 0.201 0.046   0.029 0.115 0.201 0.046   0.029 0.115 0.021 0.046   0.029 0.115 0.006 0.035   0.029 0.012 0.006   0.035 0.035 0.006   0.040 0.035   0.006 0.012 0.006 0.006   0.012 0.006 0.012   0.006 0.012   0.006 0.012   0.006 0.006    0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006    0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.006 0.006   0.													1
1(a) 3.0 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063 0.006 0.063 0.0725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035 0.006 0.078 0.745 3.044 0.351 0.098 0.052 0.023 0.006 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.029 0.012 0.006 0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006 0.085 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012 0.006 0.029 0.032 0.006 0.029 0.035 0.006 0.029 0.012 0.006 0.029 0.012 0.006 0.029 0.015 0.017 0.006 0.029 0.015 0.017 0.006 0.029 0.015 0.017 0.006 0.029 0.150 0.023 0.012 0.006 0.029 0.150 0.023 0.006 0.029 0.155 0.019 0.029 0.052 0.006 0.029 0.115 0.201 0.046 0.029 0.115 0.201 0.046 0.029 0.115 0.201 0.046 0.029 0.115 0.201 0.046 0.029 0.115 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.035 0.006 0.029 0.006 0.012 0.040 0.035 0.006 0.012 0.006 0.	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0 10.0 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0							-				0.006		1
1(a) 2.0	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0 10.0 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063 0.023 0.029 0.035 0.078 0.178 0.782 7.445 3.044 0.351 0.098 0.052 0.023 0.006 0.078 0.078 7.445 3.044 0.351 0.098 0.052 0.023 0.006 0.029 1.93 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006 0.685 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012 0.006 0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006 0.085 0.029 0.012 0.006 0.029 1.933 2.779 1.036 0.150 0.023 0.006 0.029 0.029 0.012 0.006 0.029 0.029 0.012 0.006 0.029 0.029 0.012 0.006 0.029 0.029 0.012 0.006 0.029 0.029 0.012 0.006 0.029 0.029 0.012 0.006 0.029 0.015 0.023 0.006 0.029 0.015 0.023 0.006 0.029 0.015 0.023 0.006 0.029 0.015 0.006 0.029 0.006 0.029 0.006 0.035 0.029 0.006 0.035 0.006 0.035 0.006 0.012 0.006 0.035 0.006 0.012 0.006 0.006 0.012 0.006 0.													1
1(a) 3.0 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063 0.006 0.026 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035 0.006 0.178 0.782 7.445 3.044 0.351 0.098 0.052 0.023 0.006 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.023 0.006 0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006 0.085 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012 0.006 0.0328 0.742 1.036 0.150 0.023 0.006 0.029 0.012 0.006 0.0328 0.742 1.036 0.150 0.023 0.012 0.006 0.0328 0.742 1.036 0.150 0.023 0.012 0.006 0.0328 0.012 0.006 0.0328 0.012 0.006 0.0328 0.012 0.006 0.0328 0.012 0.006 0.0328 0.012 0.006 0.0328 0.012 0.006 0.0328 0.012 0.006 0.0328 0.012 0.006 0.0328 0.012 0.006 0.0328 0.012 0.006 0.0328 0.012 0.006 0.0328 0.006 0.029 0.035 0.006 0.035 0.006 0.035 0.006 0.035 0.006 0.035 0.006 0.006 0.035 0.006 0.006 0.035 0.006 0.006 0.035 0.006	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0   -0.2											-		1
1(a) 2.0	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0   -0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063   -0.4 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035   -0.6 0.178 0.782 7.445 3.044 0.351 0.098 0.052 0.023 0.006   -0.8 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.029 0.012 0.006   -1.0 0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006   -1.0 0.006 0.685 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012   -1.1 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023   -1.2 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023   -1.3 0.029 0.115 0.201 0.046   -2.0 0.063 0.230 0.368 0.069   -2.0 0.063 0.230 0.368 0.069   -2.2 0.066 0.069 0.127 0.052 0.006   -2.2 0.006 0.069 0.127 0.052 0.006   -2.3 0.006 0.012 0.040 0.035   -2.4 0.006 0.012 0.040 0.035   -2.5 0.006 0.035 0.023 0.006   -2.6 0.006 0.035 0.023 0.006   -2.7 0.006 0.006 0.035 0.023 0.006   -2.8 0.006 0.035 0.023 0.006   -2.9 0.006 0.035 0.023 0.006   -2.9 0.006 0.035 0.023 0.006   -2.9 0.006 0.035 0.023 0.006   -2.9 0.006 0.006 0.035 0.023 0.006   -2.9 0.006 0.006 0.035 0.023 0.006   -2.9 0.006 0.006 0.005 0.006   -2.9 0.006 0.006 0.005 0.006   -2.9 0.006 0.006 0.005 0.006   -2.9 0.006 0.006 0.005 0.006   -2.9 0.006 0.006 0.005 0.006   -2.9 0.006 0.006 0.005 0.006   -2.9 0.006 0.006 0.006 0.005 0.006   -2.9 0.006 0.006 0.005 0.006 0.006   -2.9 0.006 0.0													1
0.02       0.006       1.726       3.768       2.859       0.541       0.201       0.115       0.029       0.086       0.063       0.006         -0.4       0.725       2.549       6.708       0.999       0.196       0.063       0.023       0.029       0.035       0.006         -0.8       0.017       0.190       4.275       4.424       0.748       0.052       0.023       0.006         -1.2       0.006       0.685       1.703       1.151       0.127       0.006         -1.8       0.006       0.685       1.703       1.151       0.127       0.006         -1.8       0.006       0.328       0.742       1.036       0.150       0.023         -1.8       0.006       0.328       0.742       1.036       0.150       0.023         -1.8       0.006       0.328       0.742       1.036       0.150       0.023         -1.8       0.006       0.038       0.072       0.368       0.069         -1.8       0.029       0.015       0.201       0.046         -2.0       0.033       0.029       0.015       0.023         0.029       0.015       0.029       0.006	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0   -0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063   -0.4 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.006   -1.0 0.178 0.782 7.445 3.044 0.351 0.098 0.052 0.023 0.006   -1.1 0.007 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.029 0.012 0.006   -1.2 0.006 0.685 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012   -1.4 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023   -1.8 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023   -1.9 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023   -2.2 0.063 0.230 0.368 0.069   -2.2 0.063 0.230 0.368 0.069   -2.2 0.066 0.069 0.115 0.201 0.046   -2.2 0.066 0.069 0.127 0.052 0.006   -2.8 0.029 0.015 0.029 0.063 0.086   -2.8 0.029 0.063 0.086   -2.8 0.029 0.063 0.086   -2.8 0.006 0.012 0.040 0.035   -2.8 0.006 0.012 0.040 0.035   -2.8 0.006 0.012 0.040 0.035   -2.8 0.006 0.012 0.006 0.006   -3.8 0.006 0.012 0.006 0.006   -3.8 0.006 0.012 0.006 0.006   -3.8 0.006 0.012 0.006 0.006   -3.8 0.006 0.012 0.006 0.006   -3.8 0.006 0.006 0.006 0.006   -3.8 0.006 0.006 0.006 0.006   -3.8 0.006 0.006 0.006 0.006   -3.8 0.006 0.006 0.006 0.006 0.006   -3.8 0.006 0.006 0.006 0.006 0.006   -3.8 0.006 0.006 0.006 0.006 0.006   -3.8 0.006 0.006 0.006 0.006 0.006   -3.8 0.006													1
0.2       0.006       1.726       3.768       2.859       0.541       0.201       0.115       0.029       0.086       0.063       0.006         -0.4       0.725       2.549       6.708       0.909       0.196       0.063       0.029       0.035       0.006         -0.6       0.178       0.782       7.445       3.044       0.351       0.098       0.052       0.023       0.006         -0.8       0.017       0.190       4.275       4.424       0.748       0.052       0.023       0.006         -1.0       0.029       1.933       2.779       1.059       0.115       0.017       0.006         -1.2       0.006       0.685       1.703       1.151       0.127       0.035       0.012         -1.4       0.006       0.685       1.703       1.151       0.127       0.035       0.012         -1.8       0.029       0.155       0.201       0.046       0.023         0.029       0.115       0.201       0.046       0.023         0.29       0.115       0.201       0.006       0.023         0.023       0.006       0.023       0.006       0.006         0.29	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0   0.02 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063   0.0725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035   0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.029 0.012 0.006   0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017   0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023   0.029 0.035   0.029 0.035 0.040 0.035   0.029 0.012 0.006   0.029 0.15 0.201 0.046   0.029 0.15 0.201 0.046   0.029 0.15 0.201 0.046   0.029 0.15 0.201 0.046   0.029 0.15 0.201 0.046   0.029 0.063 0.006 0.023   0.029 0.063 0.086   0.029 0.063 0.086   0.029 0.063 0.086   0.029 0.063 0.086   0.029 0.063 0.086   0.029 0.063 0.086   0.029 0.063 0.086   0.029 0.063 0.086   0.029 0.063 0.086   0.029 0.063 0.086   0.006 0.012 0.040 0.035   0.006 0.012   0.006 0.0012   0.006 0.006													
0.2       0.006       1.726       3.768       2.859       0.541       0.201       0.115       0.029       0.086       0.063       0.006         -0.4       0.725       2.549       6.708       0.909       0.196       0.063       0.029       0.035       0.006         -0.6       0.178       0.782       7.445       3.044       0.351       0.098       0.052       0.023       0.006         -0.8       0.017       0.190       4.275       4.424       0.748       0.052       0.023       0.006         -1.0       0.029       1.933       2.779       1.059       0.115       0.017       0.006         -1.2       0.006       0.685       1.703       1.151       0.127       0.035       0.012         -1.4       0.006       0.685       1.703       1.151       0.127       0.035       0.012         -1.8       0.006       0.328       0.742       1.036       0.150       0.023         -1.8       0.029       0.115       0.201       0.046       0.069         -2.2       0.006       0.069       0.127       0.052       0.006         -2.8       0.006       0.012       0.006	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0   -0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063   -0.6 0.7725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035   -0.8 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.023 0.006   -1.0 0.0029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.012 0.006   -1.8 0.006 0.685 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012   -1.8 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023   -2.2 0.006 0.032 0.035 0.023 0.006   -2.2 0.06 0.063 0.230 0.368 0.069   -2.2 0.06 0.069 0.115 0.201 0.046   -2.2 0.006 0.069 0.127 0.052 0.006   -2.2 0.006 0.069 0.127 0.052 0.006   -2.3 0.006 0.012 0.040 0.035   -2.4 0.006 0.012 0.040 0.035   -2.8 0.006 0.012 0.040 0.035   -2.8 0.006 0.012 0.040 0.035   -2.8 0.006 0.012 0.040 0.035   -2.8 0.006 0.012 0.040 0.035   -2.8 0.006 0.012 0.040 0.035   -2.8 0.006 0.012 0.040 0.035   -2.8 0.006 0.012 0.040 0.035   -2.8 0.006 0.012 0.040 0.035   -2.8 0.006 0.012 0.006 0.006   -2.8 0.006 0.012 0.006 0.006 0.006   -2.8 0.006 0.012 0.006								•					
0.02       0.006       1.726       3.768       2.859       0.541       0.201       0.115       0.029       0.086       0.063       0.006         0.04       0.725       2.549       6.708       0.909       0.196       0.063       0.023       0.029       0.035       0.006         -0.6       0.178       0.782       7.445       3.044       0.351       0.098       0.052       0.023       0.006         -0.8       0.017       0.190       4.275       4.424       0.748       0.052       0.029       0.012       0.006         -1.0       0.006       0.685       1.703       1.151       0.127       0.035       0.012       0.006         -1.2       0.006       0.685       1.703       1.151       0.127       0.035       0.012       0.006         -1.4       0.006       0.328       0.742       1.036       0.150       0.023       0.012         -1.4       0.006       0.328       0.742       1.036       0.150       0.023       0.012         -1.4       0.006       0.328       0.742       1.036       0.150       0.023         -1.4       0.029       0.115       0.201       0.046<	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0   -0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063   -0.4 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035   -0.8 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.023 0.006   -1.0 0.006 0.685 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012   -1.4 0.006 0.685 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012   -1.8 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023   -2.0 0.063 0.239 0.368 0.069   -2.0 0.063 0.239 0.368 0.069   -2.2 0.063 0.239 0.368 0.069   -2.2 0.066 0.069 0.127 0.035 0.012   -2.4 0.006 0.069 0.127 0.052 0.006   -2.8 0.006 0.069 0.127 0.052 0.006   -2.8 0.006 0.012 0.046   -2.8 0.006 0.012 0.046   -2.8 0.006 0.012 0.046   -2.9 0.006 0.035 0.023 0.006   -2.3 0.006 0.012 0.040 0.035   -2.3 0.006 0.012 0.040 0.035   -2.3 0.006 0.012 0.040 0.035   -2.3 0.006 0.012 0.006 0.006   -2.4 0.006 0.012 0.040 0.035   -2.5 0.006 0.012 0.040 0.035   -2.6 0.006 0.012 0.040 0.035   -2.8 0.006 0.012 0.040 0.035   -2.8 0.006 0.012 0.006 0.006   -2.9 0.006 0.006 0.005 0.006   -2.0 0.006 0.006 0.005 0.006 0.006   -2.0 0.006 0.006 0.005 0.006 0.						0.006							1
1(8)       0.00       1.726       3.768       2.859       0.541       0.201       0.115       0.029       0.086       0.063       0.006         -0.4       0.725       2.549       6.708       0.909       0.196       0.063       0.023       0.029       0.035       0.006         -0.6       0.178       0.782       7.445       3.044       0.351       0.098       0.052       0.023       0.006         -0.8       0.017       0.190       4.275       4.424       0.748       0.052       0.023       0.006         -1.0       0.006       0.029       1.933       2.779       1.059       0.115       0.017       0.006         -1.2       0.006       0.685       1.703       1.151       0.127       0.035       0.012         -1.4       0.006       0.328       0.742       1.036       0.150       0.023         -1.8       0.063       0.230       0.368       0.069         0.029       0.115       0.201       0.046         0.029       0.115       0.201       0.046         0.029       0.063       0.132       0.006         0.029       0.063       0.035       0.006 <td>T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0   -0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063   -0.4 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035   -0.8 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.023 0.006   -1.0 0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017   -0.006 0.685 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012   -1.4 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023   -1.8 0.029 0.127 0.397 0.679 0.109   -2.4 0.006 0.063 0.230 0.368 0.069   -2.4 0.006 0.058 0.132 0.026   -2.4 0.006 0.058 0.132 0.029 0.006   -2.2 0.006 0.058 0.132 0.029 0.006   -2.3 0.006 0.012 0.040 0.035   -3.0 0.006 0.012 0.040 0.035   -3.1 0.006 0.012 0.040 0.035   -3.2 0.006 0.012 0.006 0.012   -3.3 0.006 0.012 0.006 0.012   -3.4 0.006 0.012 0.006 0.012   -3.5 0.006 0.012 0.006 0.012   -3.5 0.006 0.006 0.012   -3.5 0.006</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>0.000</td> <td>0.000</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>1</td>	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0   -0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063   -0.4 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035   -0.8 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.023 0.006   -1.0 0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017   -0.006 0.685 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012   -1.4 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023   -1.8 0.029 0.127 0.397 0.679 0.109   -2.4 0.006 0.063 0.230 0.368 0.069   -2.4 0.006 0.058 0.132 0.026   -2.4 0.006 0.058 0.132 0.029 0.006   -2.2 0.006 0.058 0.132 0.029 0.006   -2.3 0.006 0.012 0.040 0.035   -3.0 0.006 0.012 0.040 0.035   -3.1 0.006 0.012 0.040 0.035   -3.2 0.006 0.012 0.006 0.012   -3.3 0.006 0.012 0.006 0.012   -3.4 0.006 0.012 0.006 0.012   -3.5 0.006 0.012 0.006 0.012   -3.5 0.006 0.006 0.012   -3.5 0.006						0.000	0.000						1
1(3)       3.0       4.0       3.768       2.859       0.541       0.201       0.115       0.029       0.086       0.063       0.006         -0.4       0.725       2.549       6.708       0.909       0.196       0.063       0.023       0.029       0.035       0.006         -0.6       0.178       0.782       7.445       3.044       0.351       0.098       0.052       0.023       0.006       0.006         -1.0       0.017       0.190       4.275       4.424       0.748       0.052       0.023       0.006       0.006         -1.2       0.006       0.685       1.703       1.151       0.127       0.035       0.012       0.006         -1.8       0.006       0.328       0.742       1.036       0.150       0.023       0.012         -1.8       0.006       0.328       0.742       1.036       0.150       0.023         -1.8       0.029       0.015       0.23       0.069       0.023         -1.8       0.029       0.015       0.202       0.006         0.029       0.115       0.201       0.046         0.029       0.015       0.022       0.006	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0   -0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063   -0.4 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035   -0.8 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.023 0.006   -1.2 0.006 0.085 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012   -1.4 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023   -1.8 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023   -1.8 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023   -1.8 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023   -1.8 0.006 0.328 0.742 1.036 0.052 0.006   -2.2 0.006 0.063 0.230 0.368 0.069   -2.2 0.006 0.063 0.035 0.006   -2.2 0.006 0.006 0.035 0.035   -2.3 0.006 0.012 0.046   -2.3 0.006 0.012 0.046   -2.3 0.006 0.012 0.046   -2.3 0.006 0.012 0.046   -2.3 0.006 0.012 0.046   -2.3 0.006 0.012 0.046   -2.3 0.006 0.012 0.040 0.035   -2.4 0.006 0.012 0.046   -2.5 0.006 0.012 0.046   -2.6 0.012 0.046   -2.7 0.012 0.006 0.035 0.023 0.006   -2.8 0.012 0.006 0.035 0.023 0.006   -2.8 0.012 0.006 0.035 0.023 0.006   -2.8 0.012 0.006 0.035 0.023 0.006   -2.9 0.006 0.035 0.023 0.006   -2.0 0.006 0.012 0.040 0.035 0.006   -2.0 0.006 0.012 0.040 0.035 0.006   -2.0 0.006 0.012 0.040 0.035 0.006   -2.0 0.006 0.012 0.040 0.035 0.006   -2.0 0.006 0.012 0.040 0.035 0.006   -2.0 0.006 0.012 0.040 0.035 0.006   -2.0 0.006 0.012 0.040 0.035 0.006   -2.0 0.006 0.012 0.040 0.035 0.006   -2.0 0.006 0.012 0.040 0.035 0.006   -2.0 0.006 0.012 0.040 0.035 0.006   -2.0 0.006 0.012 0.040 0.035 0.006   -2.0 0.006 0.012 0.040 0.035 0.006   -2.0 0.006 0.012 0.040 0.035 0.006   -2.0 0.006 0.012 0.040 0.035 0.006   -2.0 0.006 0.012 0.040 0.035 0.006   -2.0 0.006 0.012 0.040 0.035 0.006   -2.0 0.006 0.012 0.040 0.035 0.006 0.00							0.012	0.006					1
-0.2       0.006       1.726       3.768       2.859       0.541       0.201       0.115       0.029       0.086       0.063       0.006         -0.4       0.725       2.549       6.708       0.909       0.196       0.063       0.029       0.035       0.006         -0.6       0.178       0.782       7.445       3.044       0.351       0.098       0.052       0.023       0.006       0.006         -0.8       0.017       0.190       4.275       4.424       0.748       0.052       0.023       0.006       0.006         -1.2       0.006       0.685       1.703       1.151       0.127       0.035       0.012       0.006         -1.4       0.006       0.685       1.703       1.151       0.127       0.035       0.012         -1.8       0.006       0.328       0.742       1.036       0.150       0.023         -1.8       0.006       0.328       0.742       1.036       0.150       0.023         -1.8       0.023       0.012       0.006       0.023       0.023       0.012         -1.8       0.023       0.023       0.036       0.023       0.006         -1.9 <td>T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0  -0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.023 0.006 0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006 0.685 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023 0.012 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023 0.012 0.006 0.0328 0.742 1.036 0.150 0.023 0.012 0.023 0.029 0.015 0.023 0.006 0.0328 0.742 1.036 0.150 0.023 0.012 0.035 0.029 0.115 0.023 0.006 0.0328 0.150 0.035 0.006 0.0328 0.035 0.035 0.035 0.006 0.035 0.</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>0.012</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>1</td>	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0  -0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.023 0.006 0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006 0.685 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023 0.012 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023 0.012 0.006 0.0328 0.742 1.036 0.150 0.023 0.012 0.023 0.029 0.015 0.023 0.006 0.0328 0.742 1.036 0.150 0.023 0.012 0.035 0.029 0.115 0.023 0.006 0.0328 0.150 0.035 0.006 0.0328 0.035 0.035 0.035 0.006 0.035 0.						0.012							1
-0.2       0.006       1.726       3.768       2.859       0.541       0.201       0.115       0.029       0.086       0.063       0.006         -0.4       0.725       2.549       6.708       0.909       0.196       0.063       0.029       0.035       0.006         -0.6       0.178       0.782       7.445       3.044       0.351       0.098       0.052       0.029       0.035       0.006         -0.8       0.017       0.190       4.275       4.424       0.748       0.052       0.023       0.006       0.006         -1.2       0.006       0.685       1.703       1.151       0.127       0.035       0.012       0.006         -1.4       0.006       0.685       1.703       1.151       0.127       0.035       0.012         -1.8       0.006       0.328       0.742       1.036       0.150       0.023         -1.8       0.029       0.115       0.201       0.006         0.029       0.015       0.023       0.023         0.029       0.015       0.201       0.046         0.029       0.045       0.029       0.006         0.029       0.063       0.029 <td>T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0  -0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.023 0.006 0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006 0.685 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023 0.012 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023 0.012 0.006 0.0328 0.742 1.036 0.150 0.023 0.012 0.006 0.029 0.115 0.23 0.006 0.029 0.115 0.23 0.006 0.029 0.115 0.201 0.006 0.029 0.115 0.201 0.006 0.029 0.115 0.201 0.006 0.029 0.115 0.201 0.046 0.029 0.115 0.201 0.046 0.029 0.115 0.006 0.0328 0.032 0.035 0.006 0.0328 0.032 0.035 0.006 0.0328 0.032 0.035 0.035 0.006 0.0328 0.032 0.035 0.035 0.006 0.0328 0.032 0.035 0.</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>0.006</td> <td>0.023</td> <td>0.035</td> <td>0.006</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>1</td>	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0  -0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.023 0.006 0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006 0.685 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023 0.012 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023 0.012 0.006 0.0328 0.742 1.036 0.150 0.023 0.012 0.006 0.029 0.115 0.23 0.006 0.029 0.115 0.23 0.006 0.029 0.115 0.201 0.006 0.029 0.115 0.201 0.006 0.029 0.115 0.201 0.006 0.029 0.115 0.201 0.046 0.029 0.115 0.201 0.046 0.029 0.115 0.006 0.0328 0.032 0.035 0.006 0.0328 0.032 0.035 0.006 0.0328 0.032 0.035 0.035 0.006 0.0328 0.032 0.035 0.035 0.006 0.0328 0.032 0.035 0.					0.006	0.023	0.035	0.006					1
-0.2       0.006       1.726       3.768       2.859       0.541       0.201       0.115       0.029       0.086       0.063       0.006         -0.4       0.725       2.549       6.708       0.909       0.196       0.063       0.029       0.035       0.006         -0.6       0.178       0.782       7.445       3.044       0.351       0.098       0.052       0.029       0.035       0.006         -0.8       0.017       0.190       4.275       4.424       0.748       0.052       0.023       0.006         -1.2       0.006       0.085       1.703       1.151       0.127       0.006       0.006         -1.4       0.006       0.685       1.703       1.151       0.127       0.035       0.012         -1.8       0.006       0.328       0.742       1.036       0.150       0.023         -1.8       0.029       0.015       0.201       0.006         0.029       0.115       0.201       0.006         0.029       0.115       0.201       0.006         0.029       0.015       0.023       0.006         0.029       0.015       0.029       0.006	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0  -0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.023 0.006 0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006 0.685 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023 0.012 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023 0.012 0.006 0.0328 0.742 1.036 0.150 0.023 0.012 0.006 0.029 0.115 0.23 0.006 0.029 0.115 0.23 0.006 0.029 0.115 0.201 0.006 0.029 0.115 0.201 0.006 0.029 0.115 0.201 0.046 0.029 0.115 0.201 0.046 0.029 0.115 0.023 0.006 0.058 0.132 0.029 0.006 0.058 0.132 0.029 0.006						0.035	0.040	0.012	0.006				2.6 - 2.8
-0.2       0.006       1.726       3.768       2.859       0.541       0.201       0.115       0.029       0.086       0.063       0.006         -0.4       0.725       2.549       6.708       0.909       0.196       0.063       0.029       0.035       0.006         -0.6       0.178       0.782       7.445       3.044       0.351       0.098       0.052       0.029       0.035       0.006         -0.8       0.017       0.190       4.275       4.424       0.748       0.052       0.023       0.006         -1.0       0.029       1.933       2.779       1.059       0.115       0.017       0.006         -1.2       0.006       0.685       1.703       1.151       0.127       0.035       0.012         -1.4       0.006       0.328       0.742       1.036       0.150       0.023       0.012         -1.8       0.029       0.015       0.239       0.368       0.069       0.023         -1.8       0.029       0.115       0.201       0.046         0.029       0.115       0.201       0.046         0.029       0.115       0.201       0.046         0.029 <td>T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0   -0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063   -0.4 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035   -0.8 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.023 0.006   -1.0 0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006   -1.2 0.006 0.685 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012   -1.4 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023   -1.8 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023   -1.8 0.063 0.230 0.368 0.069   -2.2 0.006 0.069 0.115 0.201 0.046   -2.2 0.006 0.069 0.127 0.052 0.006   -2.2 0.006 0.069 0.132 0.029 0.006</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>0.086</td> <td>0.063</td> <td>0.029</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>2.4 - 2.6</td>	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0   -0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063   -0.4 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035   -0.8 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.023 0.006   -1.0 0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006   -1.2 0.006 0.685 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012   -1.4 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023   -1.8 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023   -1.8 0.063 0.230 0.368 0.069   -2.2 0.006 0.069 0.115 0.201 0.046   -2.2 0.006 0.069 0.127 0.052 0.006   -2.2 0.006 0.069 0.132 0.029 0.006						0.086	0.063	0.029					2.4 - 2.6
-0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063 0.006 -0.4 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035 0.006 -0.6 0.178 0.782 7.445 3.044 0.351 0.098 0.052 0.023 0.006 -0.8 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.023 0.006 0.006 -1.0 0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006 -1.2 0.006 0.685 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012 0.006 -1.4 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023 0.023 0.023 0.026 -1.8 0.029 0.115 0.201 0.046 0.029 0.115 0.201 0.046 0.029 0.115 0.201 0.046 0.029 0.115 0.201 0.046 0.029 0.115 0.201 0.046	T(s)         3.0         4.0         5.0         6.0         7.0         8.0         9.0         10.0         11.0         12.0           -0.2         0.006         1.726         3.768         2.859         0.541         0.201         0.115         0.029         0.086         0.063           -0.4         0.725         2.549         6.708         0.909         0.196         0.063         0.023         0.029         0.035           -0.6         0.178         0.782         7.445         3.044         0.351         0.098         0.052         0.029         0.035           -0.8         0.017         0.190         4.275         4.424         0.748         0.052         0.023         0.006           -1.0         0.029         1.933         2.779         1.059         0.115         0.017         0.006           -1.2         0.006         0.685         1.703         1.151         0.127         0.035         0.012           -1.4         0.006         0.328         0.742         1.036         0.150         0.023           -1.8         0.006         0.328         0.742         1.036         0.150         0.023           -1.8					0.006	0.029	0.132	0.058					2.2 - 2.4
-0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063 0.006 -0.4 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035 0.006 -0.6 0.178 0.782 7.445 3.044 0.351 0.098 0.052 0.023 0.006 -0.8 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.023 0.006 0.006 -1.0 0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006 0.685 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012 0.006 -1.4 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023 0.023 0.023 0.066 0.023 0.029 0.015 0.006 0.023 0.029 0.015 0.006 0.023 0.029 0.015 0.006 0.023 0.036 0.069 0.023 0.029 0.015 0.201 0.046	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0  -0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063  -0.4 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035  -0.8 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.023 0.006  -1.0 0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006  -1.1 0.006 0.685 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012  -1.2 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023  -1.3 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023  -1.4 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023  -1.8 0.006 0.328 0.742 1.036 0.069  -1.8 0.006 0.328 0.742 1.036 0.069  -1.9 0.006 0.328 0.742 1.036 0.069  -1.0 0.006 0.328 0.742 1.036 0.069  -1.0 0.006 0.328 0.742 1.036 0.069  -1.0 0.006 0.328 0.742 1.036 0.069  -1.0 0.006 0.328 0.230 0.368 0.069  -1.0 0.006 0.328 0.230 0.368 0.069					0.006	0.052	0.127	0.069	0.006				2.0 - 2.2
-0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063 0.006 -0.4 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035 0.006 -0.6 0.178 0.782 7.445 3.044 0.351 0.098 0.052 0.023 0.006 -0.8 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.029 0.012 0.006 -1.0 0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006 0.685 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012 -1.4 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023 -1.6 0.029 0.023 0.063 0.230 0.368 0.069	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0  -0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063  -0.4 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035  -0.8 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.023 0.006  -1.0 0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006  -1.1 0.006 0.685 1.703 1.151 0.127 0.035 0.012  -1.2 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023  -1.3 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023  -1.4 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023  -1.8 0.006 0.328 0.742 1.036 0.150 0.023						0.046	0.201	0.115	0.029				1.8 - 2.0
1(5)       3.0       4.0       5.0       6.0       1.726       3.768       2.859       0.541       0.201       0.115       0.029       0.086       0.063       0.006         -0.4       0.725       2.549       6.708       0.909       0.196       0.063       0.023       0.029       0.035       0.006         -0.6       0.178       0.782       7.445       3.044       0.351       0.098       0.052       0.023       0.006         -0.8       0.017       0.190       4.275       4.424       0.748       0.052       0.029       0.012       0.006         -1.0       0.029       1.933       2.779       1.059       0.115       0.017       0.006         -1.2       0.006       0.685       1.703       1.151       0.127       0.035       0.012         -1.4       0.006       0.328       0.742       1.036       0.150       0.023         -1.6       0.023       0.027       0.397       0.679       0.109	T(s)         3.0         4.0         5.0         6.0         7.0         8.0         9.0         10.0         11.0         12.0           -0.2         0.006         1.726         3.768         2.859         0.541         0.201         0.115         0.029         0.086         0.063           -0.4         0.725         2.549         6.708         0.909         0.196         0.063         0.023         0.029         0.035           -0.6         0.178         0.782         7.445         3.044         0.351         0.098         0.052         0.023         0.029         0.035           -0.8         0.017         0.190         4.275         4.424         0.748         0.052         0.023         0.006           -0.8         0.017         0.190         4.275         4.424         0.748         0.052         0.023         0.012         0.006           -1.0         0.029         1.933         2.779         1.059         0.115         0.017         0.006           -1.2         0.006         0.685         1.703         1.151         0.127         0.035         0.012           -1.4         0.006         0.328         0.742         1.036						0.069	0.368	0.230	0.063				1.6 - 1.8
-0.2       0.006       1.726       3.768       2.859       0.541       0.201       0.115       0.029       0.086       0.063       0.006         -0.4       0.725       2.549       6.708       0.909       0.196       0.063       0.029       0.035       0.006         -0.6       0.178       0.782       7.445       3.044       0.351       0.098       0.052       0.023       0.006         -0.8       0.017       0.190       4.275       4.424       0.748       0.052       0.029       0.012       0.006         -1.0       0.029       1.933       2.779       1.059       0.115       0.017       0.006         -1.2       0.006       0.685       1.703       1.151       0.127       0.035       0.012         -1.4       0.006       0.328       0.742       1.036       0.150       0.023	T(s)         3.0         4.0         5.0         6.0         7.0         8.0         9.0         10.0         11.0         12.0           -0.2         0.006         1.726         3.768         2.859         0.541         0.201         0.115         0.029         0.086         0.063           -0.4         0.725         2.549         6.708         0.909         0.196         0.063         0.023         0.029         0.035           -0.6         0.178         0.782         7.445         3.044         0.351         0.098         0.052         0.023         0.006           -0.8         0.017         0.190         4.275         4.424         0.748         0.052         0.023         0.006           -1.0         0.029         1.933         2.779         1.059         0.115         0.017         0.006           -1.2         0.006         0.685         1.703         1.151         0.127         0.035         0.012           -1.4         0.006         0.328         0.742         1.036         0.150         0.023						0.109	0.679	0.397	0.127				1.4 - 1.6
-0.2       0.006       1.726       3.768       2.859       0.541       0.201       0.115       0.029       0.086       0.063       0.006         -0.4       0.725       2.549       6.708       0.909       0.196       0.063       0.023       0.029       0.035       0.006         -0.6       0.178       0.782       7.445       3.044       0.351       0.098       0.052       0.023       0.006         -0.8       0.017       0.190       4.275       4.424       0.748       0.052       0.029       0.012       0.006         -1.0       0.029       1.933       2.779       1.059       0.115       0.017       0.006         -1.2       0.006       0.685       1.703       1.151       0.127       0.035       0.012	T(s)         3.0         4.0         5.0         6.0         7.0         8.0         9.0         10.0         11.0         12.0           -0.2         0.006         1.726         3.768         2.859         0.541         0.201         0.115         0.029         0.086         0.063           -0.4         0.725         2.549         6.708         0.909         0.196         0.063         0.023         0.029         0.035           -0.6         0.178         0.782         7.445         3.044         0.351         0.098         0.052         0.023         0.006           -0.8         0.017         0.190         4.275         4.424         0.748         0.052         0.023         0.006           -1.0         0.029         1.933         2.779         1.059         0.115         0.017         0.006           -1.2         0.006         0.685         1.703         1.151         0.127         0.035         0.012					0.023	0.150	1.036	0.742	0.328	0.006			1.2 - 1.4
-0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063 0.006 -0.4 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035 0.006 -0.6 0.178 0.782 7.445 3.044 0.351 0.098 0.052 0.023 0.006 -0.8 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.029 0.012 0.006 -1.0 0.029 1.933 2.779 1.059 0.115 0.017 0.006	T(s)         3.0         4.0         5.0         6.0         7.0         8.0         9.0         10.0         11.0         12.0           -0.2         0.006         1.726         3.768         2.859         0.541         0.201         0.115         0.029         0.086         0.063           -0.4         0.725         2.549         6.708         0.909         0.196         0.063         0.023         0.029         0.035           -0.6         0.178         0.782         7.445         3.044         0.351         0.098         0.052         0.023         0.006           -0.8         0.017         0.190         4.275         4.424         0.748         0.052         0.012         0.006           -1.0         0.029         1.933         2.779         1.059         0.115         0.017         0.006				0.012	0.035	0.127	1.151	1.703	0.685	0.006			1.0 - 1.2
-0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063 0.006 -0.4 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035 0.006 -0.6 0.178 0.782 7.445 3.044 0.351 0.098 0.052 0.023 0.006 -0.8 0.017 0.190 4.275 4.424 0.748 0.052 0.029 0.012 0.006	T(s)         3.0         4.0         5.0         6.0         7.0         8.0         9.0         10.0         11.0         12.0           -0.2         0.006         1.726         3.768         2.859         0.541         0.201         0.115         0.029         0.086         0.063           -0.4         0.725         2.549         6.708         0.909         0.196         0.063         0.023         0.029         0.035           -0.6         0.178         0.782         7.445         3.044         0.351         0.098         0.052         0.023         0.006           -0.8         0.017         0.190         4.275         4.424         0.748         0.052         0.029         0.012         0.006			0.006		0.017	0.115	1.059	2.779	1.933	0.029			0.8 - 1.0
-0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063 0.006 -0.4 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035 0.006 -0.6 0.178 0.782 7.445 3.044 0.351 0.098 0.052 0.023 0.006	T(s)         3.0         4.0         5.0         6.0         7.0         8.0         9.0         10.0         11.0         12.0           -0.2         0.006         1.726         3.768         2.859         0.541         0.201         0.115         0.029         0.086         0.063           -0.4         0.725         2.549         6.708         0.909         0.196         0.063         0.023         0.029         0.035           -0.6         0.178         0.782         7.445         3.044         0.351         0.098         0.052         0.023         0.006			0.006	0.012	0.029	0.052	0.748	4.424	4.275	0.190	0.017		0.6 - 0.8
-0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063 0.006 -0.4 0.725 2.549 6.708 0.909 0.196 0.063 0.023 0.029 0.035 0.006	T(s)     3.0     4.0     5.0     6.0     7.0     8.0     9.0     10.0     11.0     12.0       -0.2     0.006     1.726     3.768     2.859     0.541     0.201     0.115     0.029     0.086     0.063       -0.4     0.725     2.549     6.708     0.909     0.196     0.063     0.023     0.029     0.035			0.006	0.023	0.052	0.098	0.351		7.445	0.782	0.178		0.4 - 0.6
-0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063 0.006	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0 -0.2 0.006 1.726 3.768 2.859 0.541 0.201 0.115 0.029 0.086 0.063	O.		0.035	0.029	0.023	0.063	0.196		6.708	2.549			0.2 - 0.4
1(3) 3.0 3.0 3.0 3.0 1.0 3.0 3.0 3.0 3.0 3.0 3.0 3.0 3.0 3.0 3	T(s) 3.0 4.0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0	0)		0.063	0.086	0.029	0.115	0.201		2.859	3.768		0.006	1 1
	30 40 50 60 70 80 90 100 11.0 12.0	1									0.0		0.0	H(m)

35

,
Ĺ.

		Contract of											
42.466	0.004	0.004	0.089	0.454	0.896	1.788	4.433	6.964	9.890	3.062 14.345 9.890	3.062	0.535	on"c
0.004							0.004						6.8 - 7.0
0.004				0.004				0.004					6.6 - 6.8
													6.4 - 6.6
0.013				0.004		0.004	0.004						6.2 - 6.4
0.004				0.004		0.004							6.0 - 6.2
0.004				0.004									5.0 - 6.0
0.021				0.004		0.008	0.004						0.6 - 0.6
0.038				0.008		0.013	0.013	0.004					5.4 - 5.6
0.013				0.004		0.004	0.004						5.2 - 5.4
0.038				0.008		0.008	0.013	0.008					5.0 - 5.2
0.059				0.004	0.004	0.021	0.030	0.004					4.8 - 5.0
0.047					0.008	0.013	0.021	0.004					4.6 - 4.8
0.098					0.013	0.025	0.051	0.013					4.4 - 4.6
0.102					0.025	0.042	0.030	0.004					4.2 - 4.4
0.153				0.008	0.025	0.059	0.051	0.008	0.004				4.0 - 4.2
0.178				0.008	0.021	0.047	0.068	0.030	0.004				3.8 - 4.0
0.251				0.008	0.013	0.068	0.123	0.034	0.004				3.6 - 3.8
0.268				0.008	0.042	0.072	0.098	0.042	0.004				3.4 - 3.6
0.365			0.004	0.004	0.055	0.098	0.123	0.064	0.017				3.2 - 3.4
0.425		0.004		0.013	0.059	0.076	0.166	0.093	0.013				3.0 - 3.2
0.480			0.004	0.008	0.034	0.093	0.212	0.093	0.030	0.004			2.8 - 3.0
0.493				0.008	0.013	0.093	0.187	0.136	0.051	0.004			2.6 - 2.8
0.701				0.013	0.013	0.089	0.251	0.217	0.110	0.008			2.4 - 2.6
0.760			0.004	0.021	0.013	0.068	0.238	0.285	0.115	0.021			2.2 - 2.4
0.892				0.025	0.025	0.093	0.238	0.280	0.204	0.021			2.0 - 2.2
1.121			0.004	0.034	0.025	0.093	0.246	0.365	0.276	0.081			1.8 - 2.0
1.452			0.004	0.017	0.021	0.085	0.340	0.446	0.365	0.170			1.6 - 1.8
1.554			0.004	0.038	0.064	0.068	0.263	0.471	0.395	0.246			1.4 - 1.6
2.102				0.042	0.085	0.076	0.310	0.607	0.573	0.399	0.004		1.2 - 1.4
2.675			0.008	0.068	0.093	0.110	0.297	0.726	0.798	0.565	0.004		1.0 - 1.2
2.956			0.013	0.042	0.085	0.072	0.195	0.654	0.888	0.960	0.051		0.8 - 1.0
4.145			0.004	0.008	0.068	0.127	0.204	0.582	1.367	1.614	0.161	0.008	0.6 - 0.8
6.319			0.013	0.013	0.038	0.076	0.352	0.705	1.830	2.828	0.429	0.034	0.4 - 0.6
8.952			0.021	0.004	0.017	0.072	0.251	0.832	1.877	4.416	1.312	0.149	0.2 - 0.4
5.775	0.004		0.004	0.013	0.030	0.013	0.051	0.255	0.964	3.007	1.100	0.340	0.0 - 0.2
0.00	10.0	14.0	10.0	14.0		10.0		0.0	:	0.0	0.0	110 010 010 010 010 010 1010 1110 12.0 13.0 14.0	H(m) .(*)
	76	3/10	130	119	77	-	2	0	/ 11	0		200	

חזרה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים

15	
go,	
מבלה	

100		-	0004	0 400	0 500	4 050	0000	2000	1000	2 275	2000	10 300 30 900 34 050 43 360	2 180	0010	1 = 2
								0.001							6.8 - 7.0
0.010					0.001				0.001						6.6 - 6.8
															6.4 - 6.6
0.010					0.001		0.001	0.010							6.2 - 6.4
0.010					0.001		0.001								6.0 - 6.2
0.010					0.010										5.8 - 6.0
0.020					0.010		0.010	0.010							
0.040					0.010		0.010	0.010	0.010						
0.010					0.001		0.010	0.010							1
0.040					0.010		0.010	0.010	0.010				0.001		1
0.060					0.001	0.001	0.020	0.030	0.010						4.8 - 5.0
0.050						0.010	0.010	0.020	0.001						1
0.100						0.010	0.030	0.050	0.010						4.4 - 4.6
0.100						0.030	0.040	0.030	0.001						4.2 - 4.4
0.150					0.010	0.030	0.060	0.050	0.010	0.001					4.0 - 4.2
0.180					0.010	0.020	0.050	0.070	0.030	0.001					3.8 - 4.0
0.250					0.010	0.010	0.070	0.130	0.030	0.010					3.6 - 3.8
0.270					0.010	0.040	0.070	0.100	0.050	0.010					3.4 - 3.6
0.380				0.001	0.010	0.050	0.100	0.120	0.070	0.020					3.2 - 3.4
0.430			0.001		0.010	0.060	0.080	0.180	0.100	0.010					3.0 - 3.2
0.540				0.001	0.010	0.030	0.100	0.230	0.130	0.030	0.001				2.8 - 3.0
0.580					0.010	0.010	0.090	0.220	0.180	0.060	0.010				2.6 - 2.8
0.880					0.010	0.010	0.090	0.340	0.280	0.140	0.010				2.4 - 2.6
0.980				0.001	0.020	0.010	0.070	0.260	0.410	0.170	0.020				2.2 - 2.4
1.140					0.030	0.030	0.100	0.290	0.400	0.270	0.020				2.0 - 2.2
1.510				0.010	0.030	0.030	0.090	0.290	0.570	0.390	0.110				1.8 - 2.0
2.180				0.001	0.020	0.020	0.080	0.410	0.810	0.600	0.230				1.6 - 1.8
2.870				0.010	0.040	0.060	0.070	0.370	1.150	0.790	0.380				1.4 - 1.6
4.380					0.040	0.090	0.100	0.460	1.640	1.320	0.720	0.010			1.2 - 1.4
6.390				0.010	0.070	0.100	0.150	0.420	1.880	2.500	1.250	0.010			1.0 - 1.2
8.890				0.010	0.040	0.090	0.090	0.310	1.710	3.670	2.890	0.080			0.8 - 1.0
13.890				0.010	0.010	0.080	0.160	0.250	1.330	5.790	5.890	0.350	0.030		0.6 - 0.8
18.300				0.010	0.020	0.060	0.120	0.450	1.060	4.880	10.270	1.210	0.210		0.4 - 0.6
20.190				0.020	0.040	0.040	0.090	0.310	1.030	2.780	11.120	3.860	0.880		0.2 - 0.4
15.170		0.001		0.010	0.070	0.120	0.040	0.160	0.450	1.510	5.870	4.870	2.070	0.010	0.0 - 0.2
סת"כ	16.0	15.0	14.0	3.0 4,0 5.0 6.0 7.0 8.0 9.0 10.0 11.0 12.0 13.0 14.0 15.0	12.0	11.0	10.0	9.0	8.0	7.0	6.0	5.0	4.0	3.0	H(m)
	-		A 1 may 1 1 may 1 .	- ( )	A 4 and page 4 4		A	i can't			,		1		

חדרה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים שכיחות משותפת (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים

57.534				0.006	0.104	0.155	0.213 0.155	1.174	6.392	15.057	7.324 24.458 15.057	7.324	2.652	0.012	סמ"כ
1.375									0.006	0.075	0.414	0.535	0.339	0.006	355
1.605								0.006		0.063	0.552	0.593	0.391	0.006	345
1.214									0.006	0.063	0.472	0.449			335
1.479							0.006	0.006	0.023	0.121	0.639	0.524	0.173		325
2.601					0.006	0.006		0.006	0.132	0.334	1.260	0.639			315
5.552					0.006	0.012		0.040	0.362	1.260	2.813	0.800			305
12.278					0.006	0.012	0.012	0.121	1.456	3.751	5.466	1.162			295
15.080				0.006	0.017	0.040	0.040	0.322	2.313	5.155	5.874	1.036	-		285
9.556					0.017	0.029	0.052	0.368	1.461	3.003	3.832	0.696			275
3.901				0.006	0.035	0.035	0.075	0.196	0.483	0.863	1.795	0.345			265
1.507					0.017	0.012	0.035	0.092	0.109	0.276	0.765	0.155			255
0.685					0.006	0.012		0.023	0.046	0.069	0.380	0.115			245
0.213					0.006	0.006		0.012		0.017	0.109	0.035			235
0.121					0.006	0.006				0.012	0.035	0.035			225
0.069											0.012	0.035			215
0.299										0.006	0.040	0.173	0.092		205
סהייט	16.0	15.0	74.0	13.0	0.21	17.0	10.0	9.0	8.0	7.0	6.0	5.0	4.0	3.0	Az(deg)
-	200	1		200	-		1	0	0	2	,	1		3	4/11

מבלה מס' 16

מדרה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים שכיחות משותפת (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים (%)

42.4		0.004	0.004	0.089	0.454	0.896	1.788	4.433	6.964	9.890	14.345	3.062	0.535	סח"כ
1.3								0.013	0.004	0.204	0.701	0.374	0.093	355
2.0								0.013	0.059	0.408	1.108	0.399	0.059	345
1.559								0.034	0.042	0.268	0.854	0.280	0.081	335
1.2								0.021	0.038	0.195	0.637	0.255	0.051	325
1.7							0.008	0.034	0.110	0.344	0.930	0.255	0.034	315
2.8						0.017	0.025	0.110	0.289	0.675	1.452	0.272	0.030	305
5.2				0.004	0.004	0.072	0.123	0.408	0.837	1.397	2.038	0.289	0.030	295
7.3				0.004	0.025	0.093	0.310	0.883	1.601	2.047	2.111	0.221	0.017	285
8.3				0.017	0.102	0.195	0.518	1.265	2.242	1.949	1.826	0.200	0.030	275
5.9				0.047	0.191	0.318	0.518	1.040	1.079	1.363	1.198	0.174	0.013	265
3.0		0.004	0.004	0.017	0.110	0.166	0.229	0.416	0.476	0.696	0.786	0.093	0.013	255
1.0				0.004	0.017	0.025	0.051	0.161	0.132	0.242	0.318	0.072	0.008	245
0.3					0.004	0.008	0.004	0.038	0.042	0.064	0.153	0.055	0.017	235
0.1									0.004	0.021	0.072	0.030	0.013	225
0.0									0.004	0.008	0.030	0.030	0.008	215
0.2		and the same of th						-		0.008	0.123	0.068	0.034	205
														Az(deg)
160   7"m	150	140	13.0	12.0	11.0	10.0	9.0	8.0	7.0	6.0	5.0	4.0	3.0	T(s)

מבלה מס' 17

מדר"ה-סטטיסת גלים במים עמוקים שניתות משותפת (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים (64/92-03/98)- שנתי

מתיים	355	345	335	325	315	305	295	285	275	265	255	245	235	225	215	205	Az(deg)
0.010	0.001	0.001															3.0
3.180	0.430	0.450	0.300	0.220	0.260	0.290	0.330	0.300	0.130	0.090	0.070	0.050	0.050	0.050	0.030	0.120	4.0
10.390	0.910	1.000	0.730	0.780	0.890	1.070	1.450	1.250	0.890	0.520	0.250	0.180	0.090	0.060	0.060	0.240	5.0
38.800	1.120	1.660	1.330	1.280	2.190	4.270	7.500	7.990	5.660	2.990	1.550	0.700	0.260	0.110	0.040	0.160	6.0
24,950	0.280	0.470	0.330	0.320	0.680	1.940	5.150	7.200	4.960	2.220	0.970	0.310	0.080	0.030	0.010	0.010	7.0
13.360	0.010	0.060	0.050	0.060	0.240	0.650	2.290	3.910	3.700	1.560	0.590	0.180	0.040	0.010	0.010		8.0
5.610	0.010	0.010	0.030	0.030	0.040	0.150	0.530	1.210	1.630	1.230	0.500	0.180	0.050				9.0
2.000				0.001	0.010	0.030	0.130	0.350	0.570	0.590	0.260	0.050	0.010				10.0
1.050					0.001	0.030	0.080	0.130	0.220	0.350	0.180	0.040	0.010	0.001			11.0
0.560					0.001	0.010	0.010	0.040	0.120	0.230	0.120	0.020	0.010	0.001			12.0
0.100							0.001	0.010	0.020	0.050	0.020	0.001					13.0
0.001											0.001						14.0
0.001											0.001						15.0
																	16.0
100	2.760	3.660	2.770	2.680	4.320	8.420	17.480	22.390	17.900	9.840	4.520	1.720	0.600	0.260	0.150	0.530	סתיים

מבלה מס' 18

חיפה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (%)

5.8 - 6.0	5.6 - 5.8	5.4 - 5.6	5.2 - 5.4	5.0 - 5.2	4.8 - 5.0	4.6 - 4.8	4.4 - 4.6	4.2 - 4.4	4.0 - 4.2	3.8 - 4.0	3.6 - 3.8	3.4 - 3.6	3.2 - 3.4	3.0 - 3.2	2.8 - 3.0	2.6 - 2.8	2.4 - 2.6	2.2 - 2.4	2.0 - 2.2	1.8 - 2.0	1.6 - 1.8	1.4 - 1.6	1.2 - 1.4	1.0 - 1.2	0.8 - 1.0	0.6 - 0.8	0.4 - 0.6	0.2 - 0.4	0.0 - 0.2	H(m)
																									0.070	0.354	0.476	0.568	0.232	205
																								0.029	0.029	0.064	0.046	0.035		212
																					0.012	0.012		0.017	0.029	0.064	0.081	0.052		242
																0.012								0.029	0.052	0.029	0.064	0.052	0.035	430
												0.012	0.012		0.012	0.012	0.035		0.012	0.035	0.029	0.017	0.035	0.035	0.046	0.046	0.052	0.052	0.017	24.0
											2	0.029				0.012	0.012		0.029	0.012		0.017	0.093	0.110	0.162	0.162	0.110	0.070	0.017	400
					è						0.017	0.035		0.012		0.012	0.012	0.017	0.029	0.035	0.081	0.133	0.244	0.209	0.458	0.696	0.661	0.290	0.029	200
												0.029	0.046			0.012	0.017	0.046	0.110	0.093	0.197	0.452	0.377	0.823	1.595	3.097	2.204	0.731	0.099	k10
										0.017	0.029		0.017				0.017	0.046	0.128	0.145	0.394	0.742	0.986	2.221	3.277	4.947	3.503	1.108	0.110	200
									0.012	0.012	0.017	0.012	0.012	0.017		0.012		0.017	0.052	0.070	0.191	0.394	0.760	1.148	1.902	2.366		1.148	0.046	200
									0.012			0.029	0.012		0.012		0.012			0.012	0.035	0.070	0.151	0.232	0.499	0.621	1.119	0.615	0.064	305
																	0.012			0.012	0.017	0.052	0.046	0.070	0.128	0.244	0.418	0.354	0.029	313
																				0.017	0.017			0.035					0.029	343
										×											0.017	0.017	0.017	0.064	0.209	0.394	0.516	0.360	0.070	333
9																				0.012	0.052	0.029	0.116	0.162	0.354	0.580	0.829	0.435	0.052	343
																					0.029	0.046	0.099	0.197	0.441	0.765	0.974	0.557	0.070	333
								- 1	0.017	0.029	0.064	0.13	0.09	0.02	0.017	0.05	0.11	0.12	0.35	0.43	1.073	1.983	2.95	5.37	9.348	14.689	13.547	6.65	0.905	u O O

מבלה מס' 19

חיפה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקיםה שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (%)

sa II sam	5.6 - 5.8	5.4 - 5.6	5.2 - 5.4	5.0 - 5.2	4.8 - 5.0	4.6 - 4.8	4.4-4.6	4.2 - 4.4	4.0 - 4.2	3.8 - 4.0	3.6 - 3.8	3.4 - 3.6	3.2 - 3.4	3.0 - 3.2	2.8 - 3.0	2.6 - 2.8	2.4 - 2.6	2.2 - 2.4	2.0 - 2.2	1.8 - 2.0	1.6 - 1.8	1.4-1.6	1.2 - 1.4	1.0 - 1.2	0.8 - 1.0	0.6 - 0.8	0.4 - 0.6	0.2 - 0.4	0.0 - 0.2	H(m)
2 121					0.008																		0.008	0.025	0.080	0.416	0.802	0.756	1.021	205
7000 1100																			0.008			0.017	0.008	0.025	0.025	0.071	0.038	0.046		213
1000							0.008							0.008			0.017				0.008	0.038	0.008	0.063	0.017	0.063	0.080	0.063	0.008	277
000			0.008					0.008	0.008	0.008	0.008	0.008				0.038	0.008	0.008		0.017	0.008	0.017	0.055	0.038	0.055	0.134	0.080	0.088		200
2000					0.008	0.008	0.025		0.017	0.046	0.025	0.025	0.025	0.017	0.025	0.055	0.025	0.038	0.025	0.055	0.025	0.046	0.055	0.055	0.109	0.101	0.088	0.017		242
2000		0.008				0.038	0.025	0.008	0.038	0.046	0.143	0.172	0.063	0.055	0.025	0.063	0.080	0.063	0.071	0.088	0.101	0.172	0.155	0.218	0.197	0.189	0.252	0.055		200
					0.046	0.017	0.025	0.038	0.063	0.071	0.046	0.118	0.088	0.126	0.038	0.063	0.109	0.101	0.189	0.164	0.298	0.462	0.487	0.576	0.597	0.769	0.895	0.424	0.008	200
ı				0.017		0.017		0.025	0.008		0.046	0.071	0.080	0.080	0.063	0.109	0.164	0.189	0.260	0.244	0.462	0.449	0.567	0.958	0.723	1.227	1.542	0.660	0.038	1
0000 0000							0.008	0.038	0.017	0.025	0.088	0.143	0.164	0.101	0.101	0.101	0.189	0.118	0.164	0.290	0.281	0.496	0.588	0.769	0.966	1.117	1.227	0.441	0.025	100
0									0.038	0.017	0.025	0.063	0.038	0.055	0.055	0.109	0.071	0.126	0.181	0.172	0.088	0.172	0.218	0.218	0.315	0.399	0.613	0.370	0.017	200
			0.008				0.008			0.008			0.008			0.038	0.008	0.046	0.025	0.063	0.038	0.055	0.038	0.071	0.101	0.155	0.227	0.143	0.017	000
1000 0000						0.008											0.008	0.008	0.025	0.008	0.025	0.008	0.046	0.008	0.038	0.143	0.126	0.197	0.008	010
2000																		0.008			0.017	0.017	0.038	0.055	0.055	0.126	0.344	0.281	0.038	040
0 000 1 000																		0.017	0.038	0.008	0.008	0.008	0.055	0.088	0.080	0.315	0.567	0.525	0.025	000
0110																		3	0.008	0.008		0.008	0.063	0.101	0.252	0.605	0.920	0.660	0.038	040
0110															0.008							0.025	0.025	0.080	0.361	0.794	0.849	0.504	0.008	000
000 CF 537 C		0.008	0.017	0.017	0.063	0.088	0.109	0.118	0.189	0.227	0.386	0.605	0.470	0.441	0.315	0.567	0.685	0.723	1.000	1.117	1.361	1.995	2.411	3.348	3.970	6.625	8.654	5.234	1.256	0

מבלה מס' 20

42

חיפה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי ואזימות כיוון הגלים (64/94-02/98)- שנתי

-11	5.8 - 6.0	1 .4 - 0.0	バムーバケ	5.2 - 5.4	5.0 - 5.2	4.8 - 5.0	4.6 - 4.8	4.4-4.6	4.2 - 4.4	4.0 - 4.2	3.8 - 4.0	3.6 - 3.8	3.4 - 3.6	3.2 - 3.4	3.0 - 3.2	2.8 - 3.0	2.6 - 2.8	2.4-2.6	2.2 - 2.4	2.0 - 2.2	1.8 - 2.0	1.6-1.8	1.4-1.6	1.2 - 1.4	1.0 - 1.2	0.8-1.0	0.6 - 0.8	0.4 - 0.6	0.2-0.4	0.0 - 0.2	H(m)
0270 0440 0684						0.010																		0.010	0.030	0.150	0.770	1.280	1.330	1.250	200
-																			*	0.010			0.020	0.010	0.050	0.050	0.140	0.080	0.080		617
-								0.010							0.010			0.020				0.020	0.050	0.010	0.080	0.050	0.130	0.160	0.120	0.010	244
The residence of the last				0.010					0.010	0.010	0.010	0.010	0.010				0.050	0.010	0.010		0.020	0.010	0.020	0.050	0.060	0.110	0.160	0.140	0.140	0.040	100
-						0.010	0.010	0.030		0.020	0.050	0.030	0.040	0.040	0.020	0.040	0.060	0.060	0.040	0.040	0.090	0.050	0.060	0.090	0.090	0.150	0.140	0.140	0.070	0.020	
		0.010	0.010				0.040	0.030	0.010	0.040	0.050	0.140	0.200	0.060	0.050	0.030	0.070	0.090	0.060	0.100	0.100	0.100	0.190	0.240	0.320	0.360	0.350	0.360	0.130	0.020	****
The second second second						0.050	0.020	0.030	0.040	0.060	0.070	0.060	0.150	0.090	0.140	0.040	0.070	0.120	0.120	0.220	0.200	0.380	0.600	0.730	0.790	1.060	1.460	1.550	0.710	0.040	100
					0.020		0.020		0.030	0.010		0.050	0.100	0.130	0.080	0.060	0.120	0.180	0.230	0.370	0.330	0.660	0.900	0.950	1.780	2.320	4.320	3.750	1.390	0.140	
-								0.010	0.040	0.020	0.050	0.120	0.140	0.180	0.100	0.100	0.100	0.210	0.160	0.290	0.430	0.680	1.240	1.570	2.990	4.240	6.060	4.730	1.550	0.140	
-										0.050	0.030	0.050	0.070	0.050	0.070	0.050	0.120	0.070	0.140	0.230	0.240	0.280	0.570	0.970	1.360	2.220	2.760	2.710	1.520	0.060	
			40000	0.010				0.010		0.010	0.010		0.030	0.020		0.010	0.040	0.020	0.050	0.030	0.070	0.070	0.130	0.190	0.310	0.600	0.780	1.340	0.760	0.080	000
							0.010											0.020	0.010	0.030	0.020	0.050	0.060	0.090	0.080	0.160	0.390	0.540	0.550	0.040	
																			0.010		0.020	0.040	0.020	0.060	0.090	0.150	0.400	0.750	0.510	0.060	0 110
	2.0																		0.020	0.040	0.010	0.030	0.030	0.070	0.150	0.290	0.710	1.080	0.880	0.100	000
																				0.010	0.020	0.050	0.040	0.180	0.260	0.600	1.180	1.750	1.090	0.090	010
																0.010						0.030	0.070	0.130	0.280	0.800	1.560	1.820	1.060	0.080	000
		0.010	0.010	0000	0.020	0.060	0.090	0.110	0.120	0.210	0.250	0.450	0.740	0.560	0.470	0.330	0.620	0.790	0.85	1.350	1.550	2.440	3.980	5.360	8.730	13.320	21.320	22.200	11.890	2.160	

טבלה מס' 21

9	5.6 - 5.8 5.8 - 6.0 5.1 - 6.0
	0.017
	0.029 0.017
	0.029
	0.029 0.029 0.012 0.029 0.017
	0.029
	0.029
	0.017

חיפה-טטטיסטיקת גלים במים עמוקים שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי וזמן מחזור שיא הספקטרום (50/94-02/98)- קיץ

טבלה מס' 22

שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי וזמן מחזור שיא הספקטרום (%) של גובה הגל המשמעותי וזמן חיפה-סמטיסטיקת גלים במים עמוקים

0.008	0.008
0.008	0.008
0.038 0.025	
0.008	0.008
0.008	
	0.025
0.017	0.017
0.025	0.025
0.071 0.008	
0.017	0.017
0.063	
0.055	0.055
0.063	0.063
0.109	
0.017	0.017
0.025	0.025
0.017	,
0.025 0.008	
.0 12.0	
110 170	

עבלה מס' 23

חיפת-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים שכיחות משותפת (%) של גובה הגל המשמעותי וזמן מחזור שיא הספקטרום (59/04/04-02)- שנתי

SHI.	5.8 - 6.0	5.6 - 5.8	5.4 - 5.6	5.2 - 5.4	5.0 - 5.2	4.8 - 5.0	4.6 - 4.8	4.4 - 4.6	4.2 - 4.4	4.0 - 4.2	3.8 - 4.0	3.6 - 3.8	3.4 - 3.6	3.2 - 3.4	3.0 - 3.2	2.8 - 3.0	2.6 - 2.8	2.4 - 2.6	2.2 - 2.4	2.0 - 2.2	1.8 - 2.0	1.6-1.8	1.4-1.6	1.2 - 1.4	1.0 - 1.2	0.8 - 1.0	0.6 - 0.8	0.4 - 0.6	0.2 - 0.4	0.0 - 0.2	H(m)
																															1(3)
8 100																										0.050	1.160	2.630	2.910	1.450	3.0
10 170																								0.040	0.220	1.050	2.380	3.480	2.820	0.180	4.0
027 C 031 VI 010 00 007 CC 020 31 021 01																					0.010	0.040	0.070	0.240	0.730	1.770	4.310	5,150	2.470	0.270	0.0
22 (00																	0.010	0.040	0.050	0.050	0.110	0.300	0.510	0.960	1.830	3.650	6.630	6.940	2.450	0.100	0.0
2000												0.010	0.010	0.010	0.020	0.030	0.110	0.050	0.140	0.220	0.430	0.530	1.030	1.570	3.250	4.530	5.000	2.640	0.600	0.040	
14150								0.010		0.020	0.030	0.060	0.110	0.140	0.140	0.140	0.140	0.270	0.350	0.730	0.650	1.080	1.810	1.990	2.140	1.660	1.270	1.000	0.350	0.050	ç
2 (20)						0.010	0.010	0.040		0.100	0.080	0.130	0.130	0.100	0.130	0.100	0.140	0.220	0.210	0.230	0.240	0.300	0.330	0.190	0.160	0.240	0.230	0.190	0.150	0.020	7:0
				0.010		0.020	0.020	0.030	0.050	0.020	0.060	0.080	0.170	0.130	0.060	0.050	0.160	0.110	0.050	0.070	0.050	0.140	0.100	0.120	0.120	0.140	0.110	0.090	0.050	0.020	10.0
			0.010	0.010	0.020	0.020	0.040	0.030	0.070	0.060	0.070	0.150	0.230	0.140	0.080	0.010	0.050	0.090	0.030	0.050	0.060	0.050	0.070	0.160	0.140	0.200	0.170	0.060	0.050	0.020	
						0.020	0.030	0.010		0.010	0.010	0.010	0.030	0.020	0.030			0.010	0.020	0.010			0.050	0.070	0.110	0.020	0.030	0.010	0.020	0.010	0.41
												0.010	0.050	0.030	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010			0.010		0.030	0.030	0.020	0.030	0.010	0.020		10.0
0000													0.010	0.010																	14.0
-																															10.01
								-						-toute																	0.0L
			0.010	0.020	0.020	0.060	0.090	0.110	0.120	0.210	0.250	0.450	0.740	0.560	0.470	0.330	0.620	0.790	0.850	1.350	1.550	2.440	3.980	5.360	8.730	13.320	21.320	22.200	11.890	2.160	U. To

טבלה מס' 24

חיפה-סמטיסטיקת גלים במים עמוקים שכיחות משותפת (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים

U_																	Az(
סה"ט	355	345	335	325	315	305	295	285	275	265	255	245	235	225	215	205	Az(deg)
4.152	0.696	0.452	0.307	0.145	0.151	0.197	0.151	0.151	0.081	0.081	0.046	0.052	0.128	0.093	0.070	1.345	3.0
6.478	1.102	0.702	0.597	0.406	0.278	0.678	0.922	0.684	0.278	0.145	0.081	0.052	0.064	0.099	0.099	0.290	4.0
10.137	0.928	0.968	0.470	0.342	0.505	0.876	1.885	2.383	1.218	0.226	0.116	0.070	0.046	0.029	0.029	0.046	5.0
15.739	0.394	0.406	0.226	0.174	0.255	0.864	3.079	5.706	3.491	0.847	0.180	0.064	0.017	0.035			6.0
13.077	0.052	0.081	0.064	0.052	0.133	0.597	2.859	5.358	2.778	0.829	0.128	0.110		0.012		0.017	0./
6.866	0.012	0.012	0.012	0.012	0.046	0.244	1.247	2.969	1.577	0.516	0.162	0.052	0.012			0.012	8.0
0.829						0.017	0.110	0.273	0.255	0.128	0.035	0.017					9.0
0.377							0.012	0.099	0.133	0.093	0.029	0.017					10.0
0.290							0.012	0.052	0.093	0.081	0.035	0.012	0.012				0.11
0.035									0.012	0.017	0.012						12.0
0.012						0.012											13.0
																	14.0
-																	15.0
																	16.0
57.991	3.184	2.615	1.670	1.131	1.374	3.485	10.270	17.682	9.916	2.958	0.823	0.452	0.273	0.261	0.197	1.705	טוויט.

מבלה מס' 25

שכיחות משותפת (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים (%)

5"ma 4 04	355 0.48	345 0.134	_	-													205 2.743 215 0.071 225 0.101 235 0.126 245 0.038 255 0.038 265 0.017 275 0.038 285 0.025 295 0.038 305 0.008 315 0.008 325 0.055
	7	-	-														13 0.269 11 0.126 11 0.101 16 0.143 18 0.143 18 0.101 17 0.134 18 0.101 18 0.088 10 0.0
		, -															0.038 0.017 0.071 0.071 0.143 0.126 0.126 0.269 1 0.235 1 0.235 8 0.386 0.496 0.496 0.496 0.424 1 0.218
7 960	0.370	0.786	0.504	0.332	0000	0.235	0.235	0.949 0.235 0.235	1.668 0.949 0.235 0.235	1.374 1.668 0.949 0.235 0.235	0.748 1.374 1.668 0.949 0.235 0.235	0.260 0.748 1.374 1.668 0.949 0.235 0.235	0.218 0.260 0.748 1.374 1.668 0.949 0.235 0.235	0.025 0.218 0.260 0.748 1.374 1.668 0.949 0.235 0.235	0.080 0.025 0.218 0.260 0.748 1.374 1.668 0.949 0.235 0.235	0.025 0.080 0.025 0.218 0.260 0.748 1.374 1.668 0.949 0.235 0.235	0.038 0.025 0.080 0.025 0.218 0.260 0.748 1.374 1.668 0.949 0.235
7 170	0.126	0.235	0.126	0.025		0.227	0.227 0.227	0.534 0.227 0.227	2.193 0.534 0.227 0.227	1.987 2.193 0.534 0.227 0.227	1.063 1.987 2.193 0.534 0.227 0.227	0.315 1.063 1.987 2.193 0.534 0.227 0.227	0.063 0.315 1.063 1.987 2.193 0.534 0.227 0.227	0.101 0.063 0.315 1.063 1.987 2.193 0.534 0.227	0.025 0.101 0.063 0.315 1.063 1.987 2.193 0.534 0.227	0.025 0.101 0.063 0.315 1.063 1.987 2.193 0.534 0.227	0.017 0.025 0.101 0.063 0.315 1.063 1.987 2.193 0.534 0.227
7704	0.025	0.080	0.088	0.008		0.189	0.189	0.622 0.189 0.189	1.668 0.622 0.189 0.189	2.445 1.668 0.622 0.189 0.189	1.454 2.445 1.668 0.622 0.189 0.189	0.470 1.454 2.445 1.668 0.622 0.189 0.189	0.155 0.470 1.454 2.445 1.668 0.622 0.189	0.017 0.155 0.470 1.454 2.445 1.668 0.622 0.189	0.008 0.017 0.155 0.470 1.454 2.445 1.668 0.622 0.189	0.008 0.017 0.155 0.470 1.454 2.445 1.668 0.622 0.189	0.008 0.008 0.017 0.155 0.470 1.454 2.445 1.668 0.622 0.189
2011				0.008		0.025	0.025	0.315 0.025 0.025	0.613 0.315 0.025 0.025	0.714 0.613 0.315 0.025 0.025	0.886 0.714 0.613 0.315 0.025 0.025	0.189 0.886 0.714 0.613 0.315 0.025	0.071 0.189 0.886 0.714 0.613 0.315 0.025	0.017 0.071 0.189 0.886 0.714 0.613 0.315 0.025	0.017 0.071 0.189 0.886 0.714 0.613 0.315 0.025	0.017 0.071 0.189 0.886 0.714 0.613 0.315 0.025	0.017 0.071 0.189 0.886 0.714 0.613 0.315 0.025
100					-	0.008	0.008	0.206 0.008 0.008	0.281 0.206 0.008 0.008	0.416 0.281 0.206 0.008	0.487 0.416 0.281 0.206 0.008	0.164 0.487 0.416 0.281 0.206 0.008	0.046 0.164 0.487 0.416 0.281 0.206 0.008	0.017 0.046 0.164 0.487 0.416 0.281 0.206 0.008	0.017 0.046 0.164 0.487 0.416 0.281 0.206 0.008	0.017 0.046 0.164 0.487 0.416 0.281 0.206 0.008	0.017 0.046 0.164 0.487 0.416 0.281 0.206 0.008
-					0.040	000	0.046	0.155	0.323 0.155 0.046	0.416 0.323 0.155 0.046	0.513 0.416 0.323 0.155 0.046	0.332 0.513 0.416 0.323 0.155 0.046	0.046 0.332 0.513 0.416 0.323 0.155 0.046	0.046 0.332 0.513 0.416 0.323 0.155 0.046	0.046 0.332 0.513 0.416 0.323 0.155 0.046	0.046 0.332 0.513 0.416 0.323 0.155 0.046	0.008 0.046 0.332 0.513 0.416 0.323 0.155
								0.025	0.080	0.101 0.080 0.025	0.181 0.101 0.080 0.025	0.063 0.181 0.101 0.080 0.025	0.017 0.063 0.181 0.101 0.080 0.025	0.017 0.063 0.181 0.101 0.080 0.025	0.017 0.063 0.181 0.101 0.080 0.025	0.017 0.063 0.181 0.101 0.080 0.025	0.017 0.063 0.181 0.101 0.080 0.025
distribution of the same of									0.025	0.008	0.088 0.008 0.025	0.118 0.088 0.008 0.025	0.008 0.118 0.088 0.008 0.025	0.008 0.008 0.118 0.088 0.008 0.025	0.008 0.008 0.118 0.088 0.008 0.025	0.008 0.008 0.118 0.088 0.008 0.0025	0.008 0.008 0.118 0.088 0.008
0017										0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008
-																	
42 000	2.663	2.663	1.743	0.975	1.054		1.054	3.357	7.452 3.357 1.054	8.003 7.452 3.357 1.054	5.810 8.003 7.452 3.357	2.327 5.810 8.003 7.452 3.357	0.928 2.327 5.810 8.003 7.452 3.357	0.605 0.928 2.327 5.810 8.003 7.452 3.357	0.386 0.605 0.928 2.327 5.810 8.003 7.452 3.357	0.244 0.386 0.605 0.928 2.327 5.810 8.003 7.452 3.357	3.121 0.244 0.386 0.605 0.928 2.327 5.810 8.003 7.452 3.357

מבלה מס' 26

חיפה-סטטיסטיקת גלים במים עמוקים שכיחות משותפת (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים (%) של זמן מחזור שיא הספקטרום ואזימות כיוון הגלים (%)

5.850			0.020	0.270	0.510	2.130	2.010	3.670	14.150	20.210	23.600	15.070	10.170	8.190	טתיים
-									0.040	0.180	0.770	1.570	2.110	1.180	355
5									0.090	0.320	1.190	1.770	1.330	0.590	345
3.									0.100	0.190	0.730	1.070	0.920	0.400	
2.								0.010	0.020	0.080	0.510	0.650	0.640	0.200	
2							0.010		0.080	0.230	0.500	0.660	0.380	0.190	315
4				0.010		0.050	0.010	0.050	0.430	0.820	1.100	1.090	0.780	0.210	
13.0					0.030	0.160	0.220	0.420	1.870	3.390	4.020	2.310	1.010	0.190	295
25.				0.030	0.080	0.380	0.380	0.880	4.640	7.550	7.370	2.880	0.760	0.180	285
17.9			0.010	0.010	0.110	0.510	0.550	0.970	4.020	4.760	4.860	1.610	0.400	0.120	
8.				0.090	0.200	0.600	0.580	1.010	1.970	1.900	1.600	0.460	0.280	0.100	265
, so			0.010	0.120	0.070	0.370	0.190	0.230	0.630	0.440	0.440	0.390	0.180	0.080	
1.				0.010	0.020	0.050	0.060	0.090	0.210	0.170	0.280	0.200	0.200	0.090	245
0.				0.010		0.010	0.020	0.020	0.030	0.100	0.050	0.190	0.210	0.250	235
0.									0.010	0.040	0.120	0.100	0.200	0.190	225
0.											0.030	0.050	0.230	0.140	215
4.830						0.010			0.020	0.040	0.040	0.080	0.560	4.090	205
U	10.0	15.0	14.0	13.0	12.0	0.11	0.01	9.0	8.0	7.0	6.0	5.0	4.0	3.0	Az(deg)

מבלה מס' 27

## טבלה מס' 28 - מספר שנתי ממוצע של סערות ומשכי הזמן הממוצעים של הסערות

מצבי ים של סערות העוברים רמת גובה נתונה של גובה ים משמעותי בלבד

משך	של	התקן ה	סטית הססער	משך ממוצע של מצב ים לסערה	של	ממוצע	מספר סערות	מצב ים בו =< Hmo,
	[ ]	[ שערו		[ שעות ]		[-]		[מ']
	12	7.31		90.5		79.34		0.5
		4.15		39.7		59.63		1.0
	3	5.33		35.2		33.56		1.5
	2	29.26		29.2		24.90		2.0
	2	0.00		24.4		9.90		3.0
	1	3.43		16.2		5.10		4.0
		9.40		12.2		1.25		5.0
		4.76		5.3		0.25		6.0

מצבי ים של סערות העוברים רמת גובה נתונה של גובה ים משמעותי ושל 1 מ' גבוהה יותר

סטית התקן של משך הסערה	משך ממוצע של מצב ים לסערה	מספר ממוצע של סערות	מצב ים בו =< Hmo,
[ שעות ]	[ שעות ]	[-]	[מ']
44.29	78.35	19.69	1.0
37.26	62.77	12.50	1.5
30.49	54.36	8.94	2.0
19.22	39.90	4.44	3.0
9.78	31.99	1.25	4.0
12.36	23.65	0.25	5.0

מצבי ים של מזורת הזוררים ראם זורה זחויד יול זירד זה אישיים ישל ? או בבים בים

סטית התקן של משך הסערה	משך ממוצע של מצב ים לסערה	ממוצע של	מספר סערות	מצב ים בו =< Hmo,
[ שעות ]	[ שעות ]	[-]	- Washington	[מ']
51.18	100.88	7.94		1.0
41.04	79.64	5.63		1.5
32.61	70.28	4.19		2.0
20.26	54.38	1.19		3.0
14.59	40.00	0.25		4.0

מצבי ים של סערות העוברים רמת גובה נתונה של גובה ים משמעותי ושל 3 מ' גבוהה יותר

סטית התקן של משך הסערה	משך ממוצע של מצב ים לסערה	של	ממוצע	מספר סערות	מצב ים בו =< Hmo,
[ שעות ]	[ שעות ]		[-]		[מ']
108.77	119.70		3.94		1.0
48.13	96.91		2.50		1.5
28.68	80.84		1.19		2.0
32.83	68.10		0.25		3.0

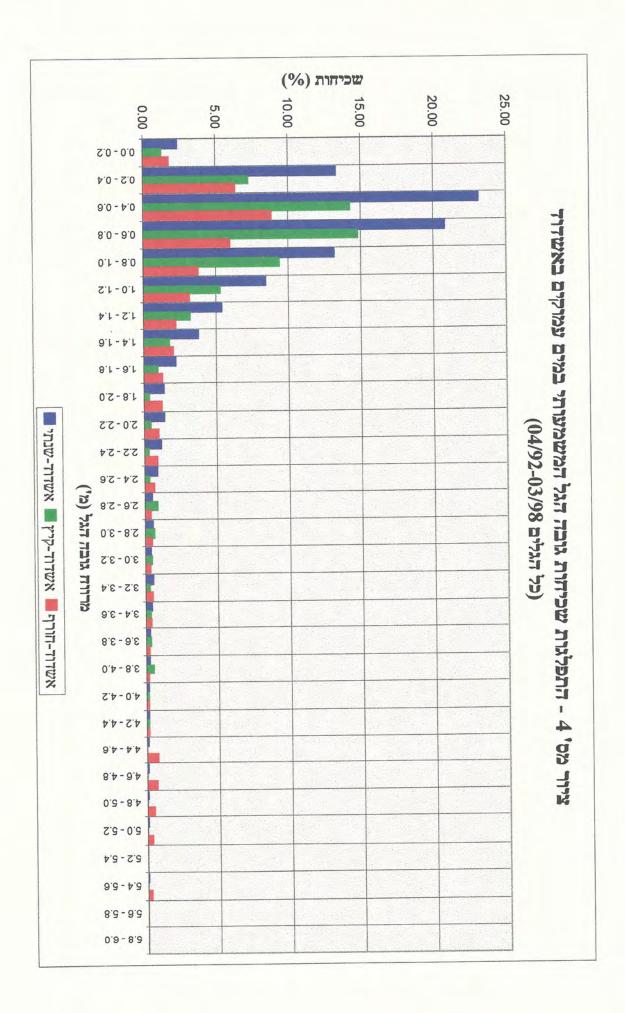
טבלה מס' 29 - תקופות חזרה ממוצעות של מצבי ים קיצוניים

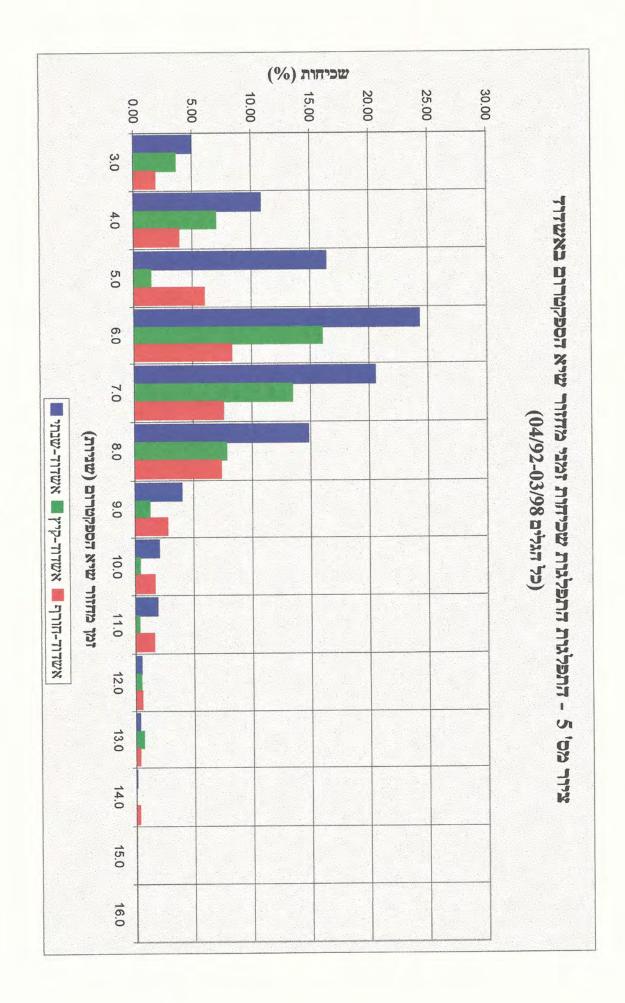
גובה גל משמעותי במים עמוקים	תקופת חזרה ממוצעת
מטר	שנים
5.15	2
6.15	5
6.25	6
6.80	10
7.15	15
7.40	20
8.20	50
8.70	100
10.15	500

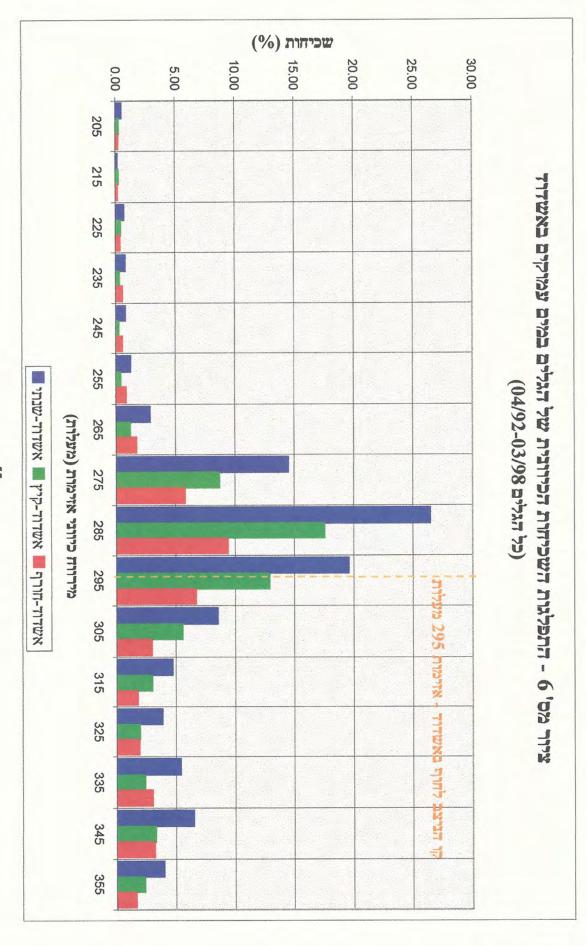
טבלה מס' 30 - בחירת תקופות חזרה ממוצעות של גלי תכן לפי רמת סיכון ואורך חיים כלכלי

		נים]	של מבנה [שו	יים כלכלי	אורך ח				סיכון מוסכם לאירוע גל התכן
100	50	20	15	10	8	6	4	2	אחוזים
		ענים]	ות לשימוש [ז	זרה ממוצע	תקופת ח				
9,950	4,975	1,990	1,493	995	796	597	398	199	1
4,950	2,475	990	743	495	396	297	198	99	2
1,950	975	390	293	195	156	117	78	39	5
950	475	190	143	95	76	57	38	19	10
616	308	124	93	62	50	37	25	13	15
449	225	90	68	45	36	27	18	9	20
145	73	29	22	15	12	9	6	3	50
98	49	20	15	10	8	6	4	3	64

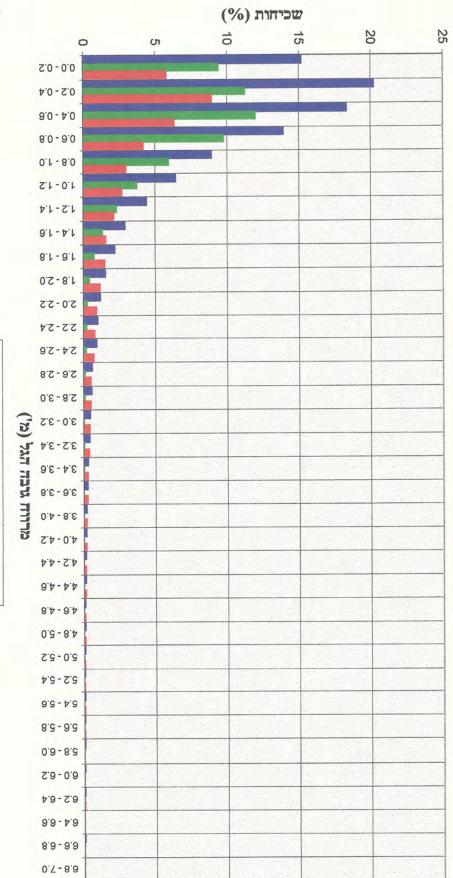
としている





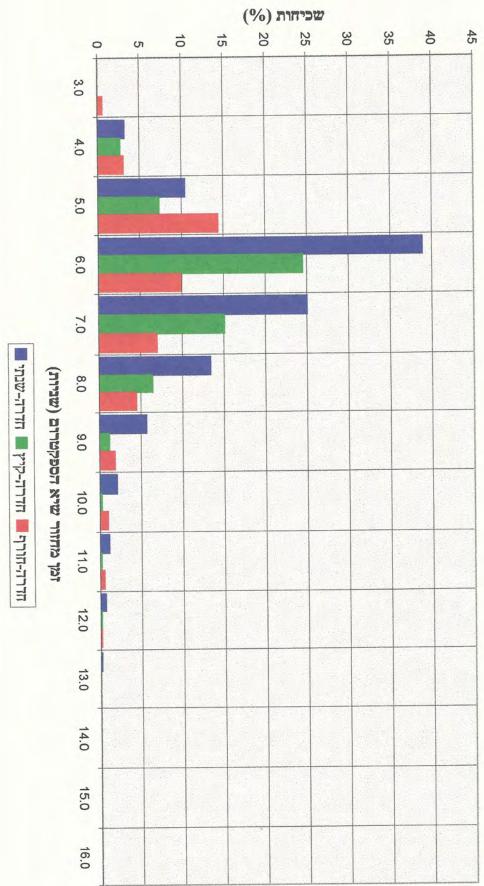


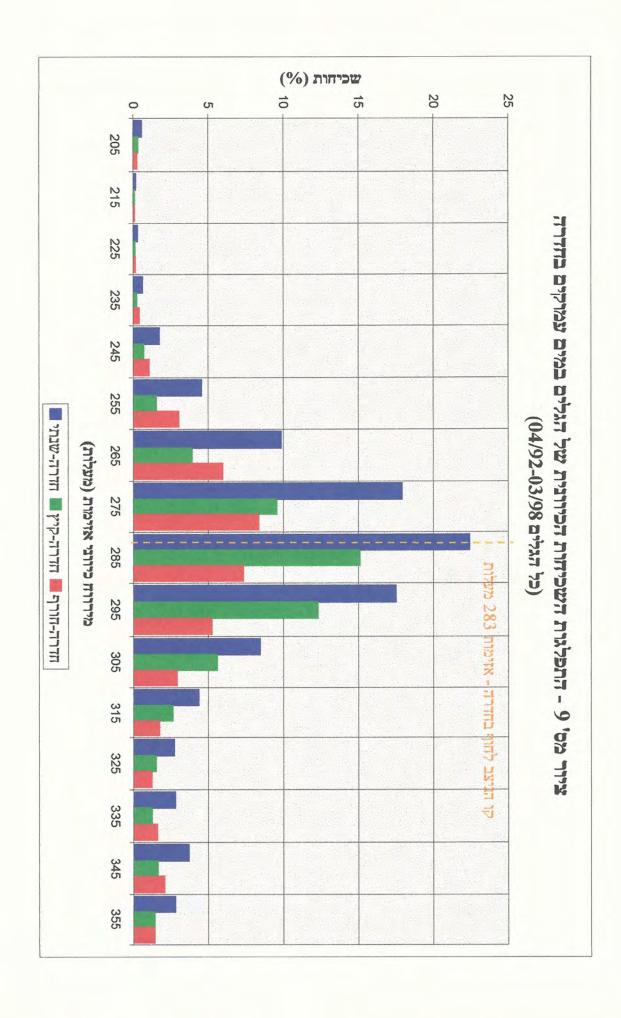
ציור מס' 7 - התפלגות שכיחות גובה הגל המשמעותי במים עמוקים בחדרה (04/92-03/98 כל הגלים)

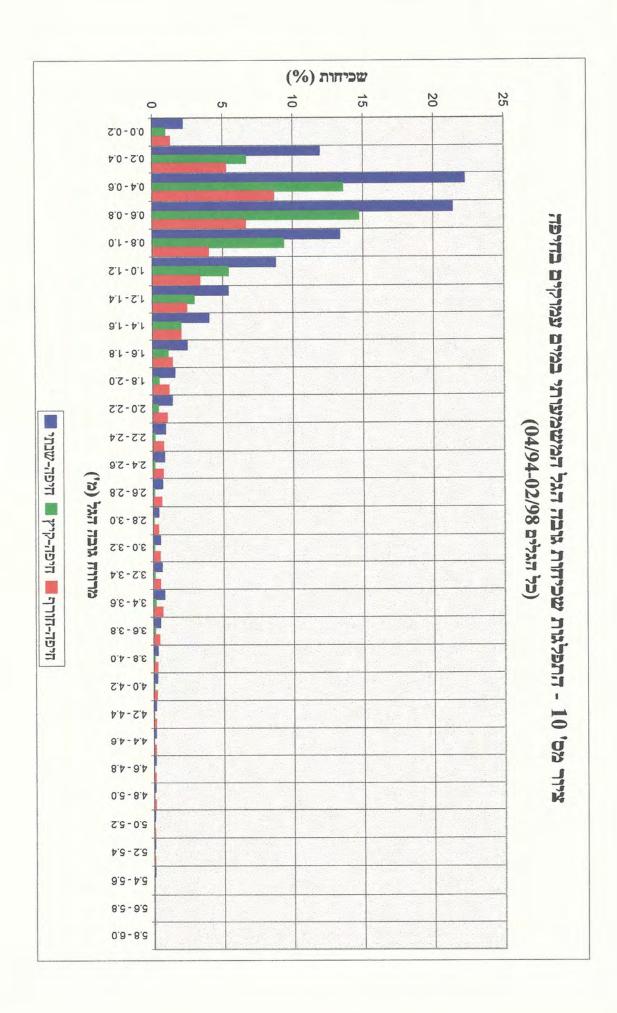


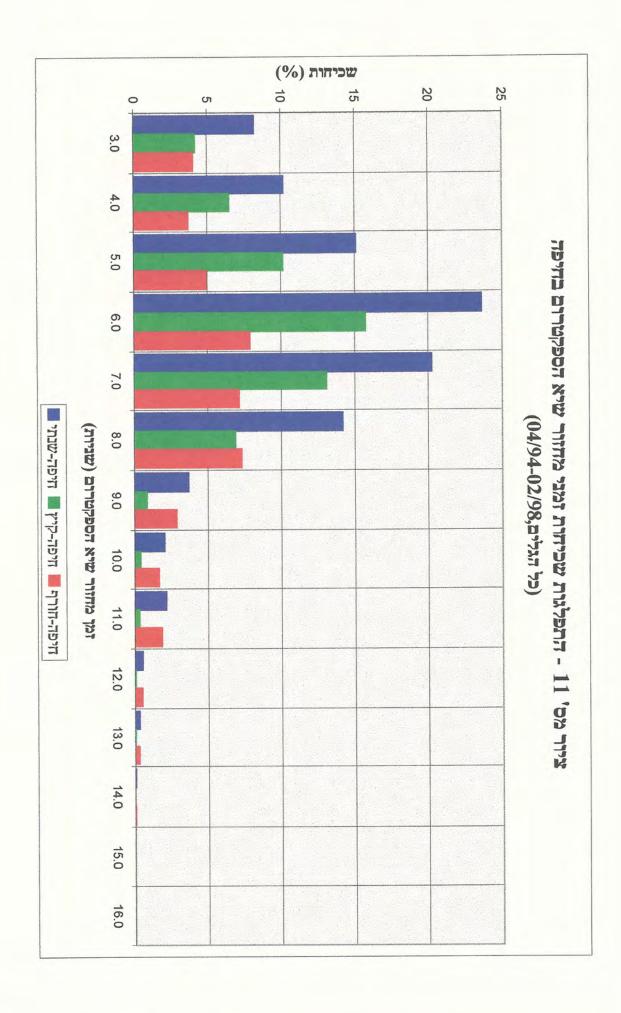
חדרה-חורף 💻 חדרה-קיץ 🖿 חדרה-שנתי

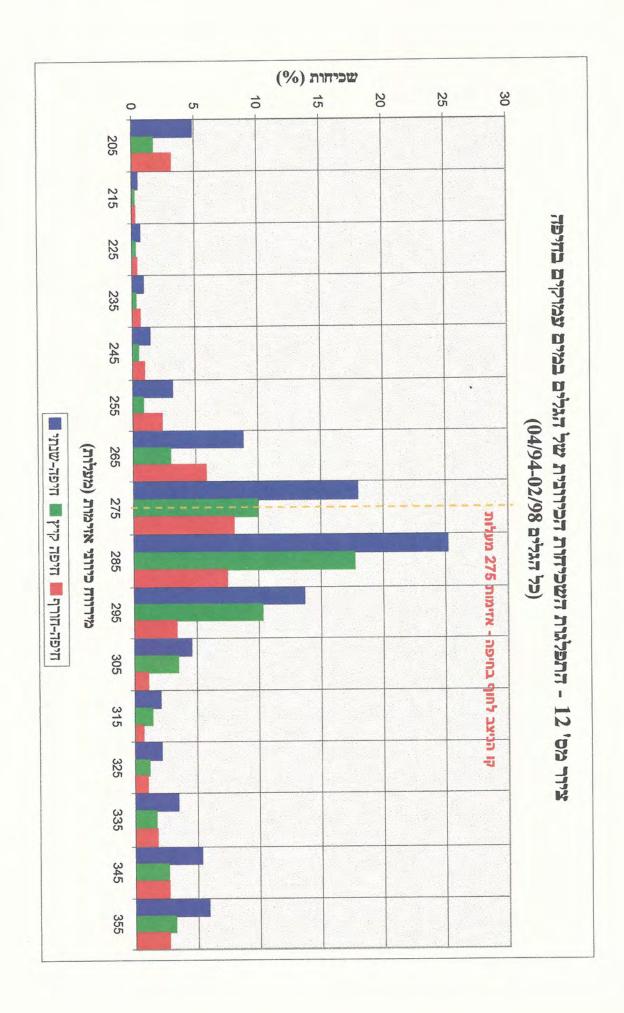
ציור מס' 8 - התפלגות שכיחות זמני מחזור שיא הספקטרום בחזרה (פל הגלים, 98/04/92)

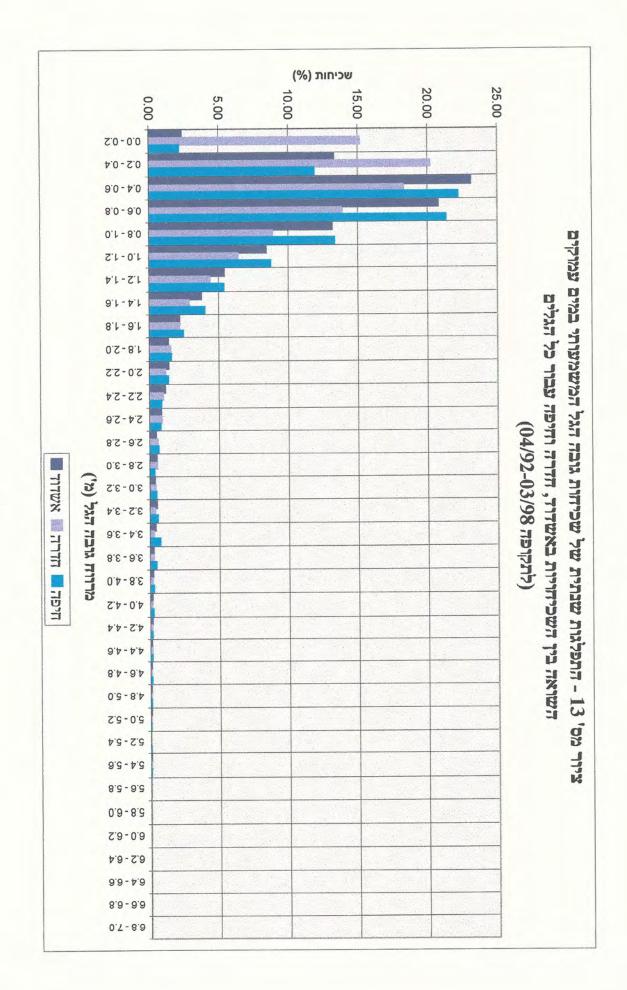


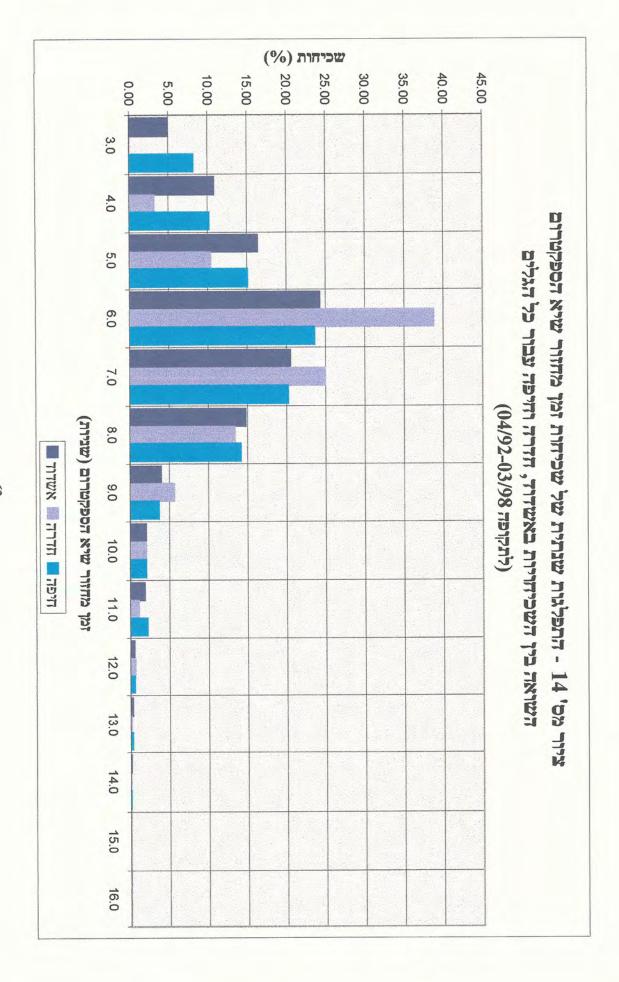


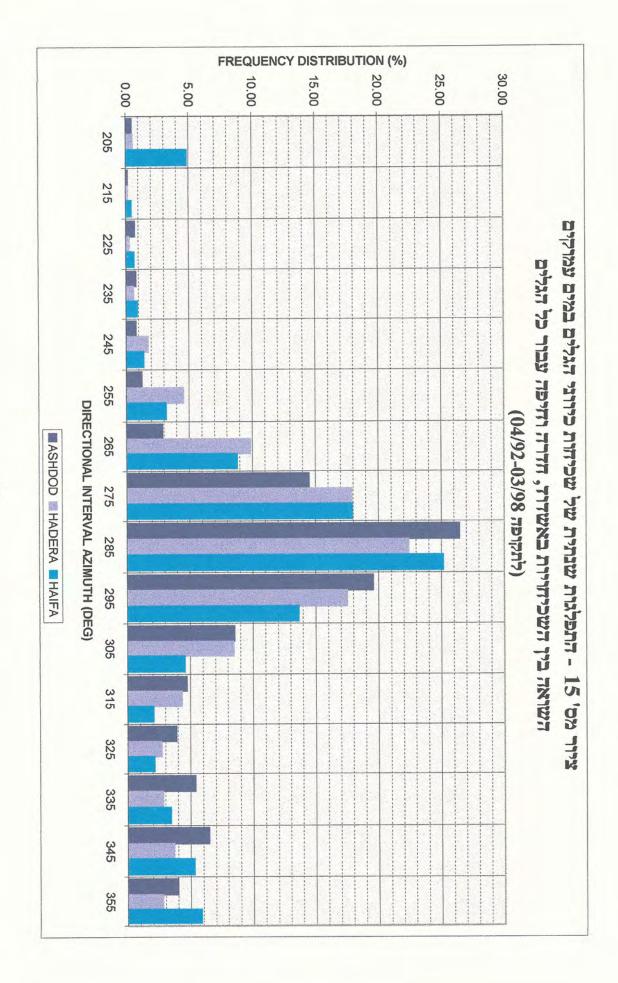


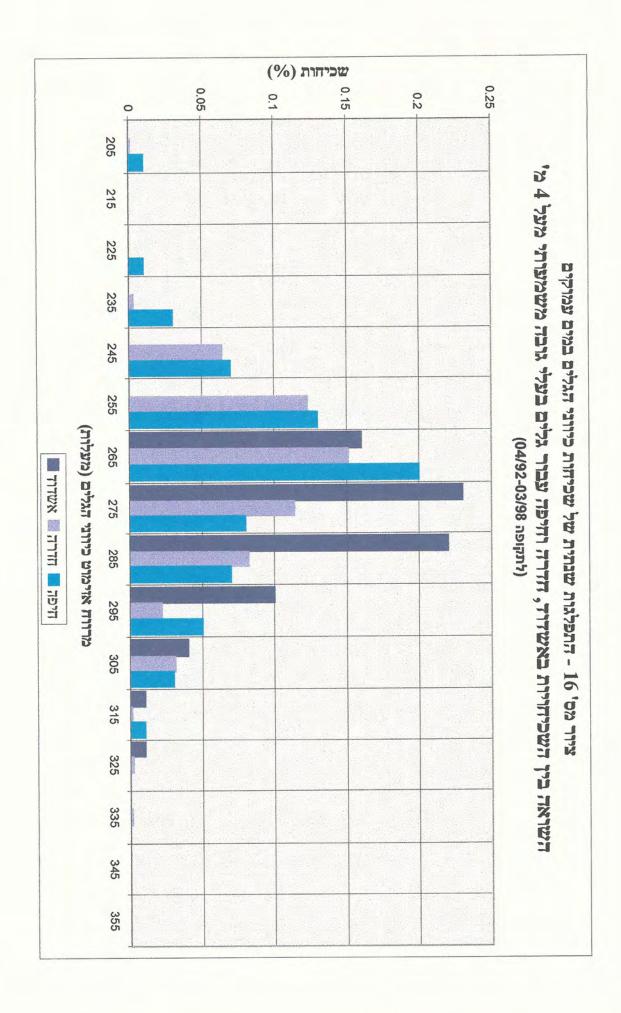


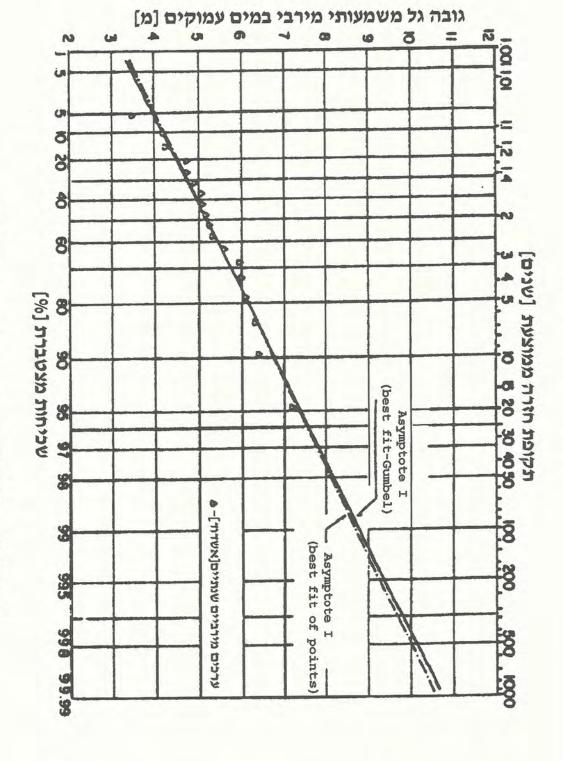




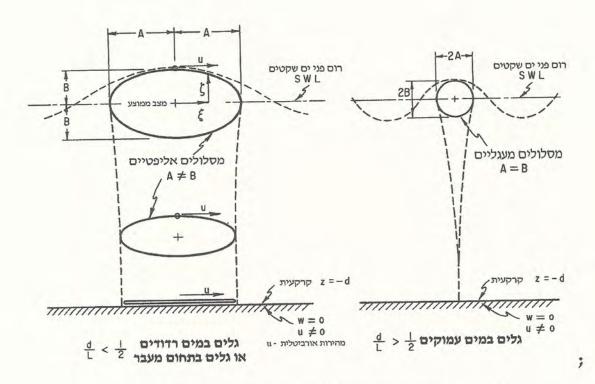




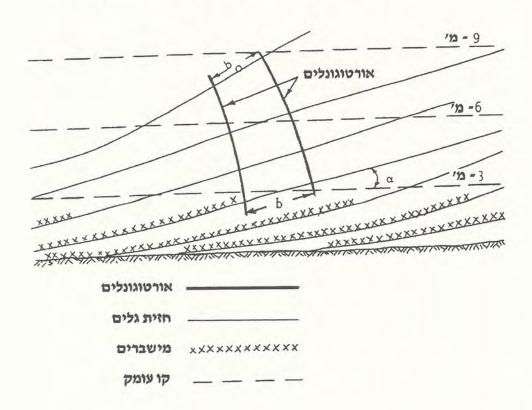




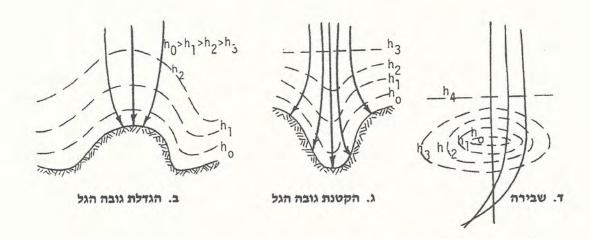
ציור מס' 17 - הסתברות מצבי ים קיצוניים בחופי ישראל במים עמוקים



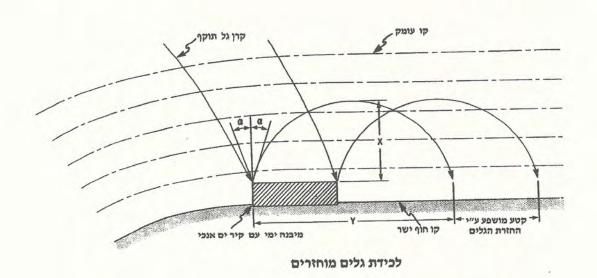
ציור מס' 18 - תאור מסלולי חלקיקי המים מהמצב הממוצע עבור גלים במים עמוקים וגלים במים רדודים או בתחום המעבר



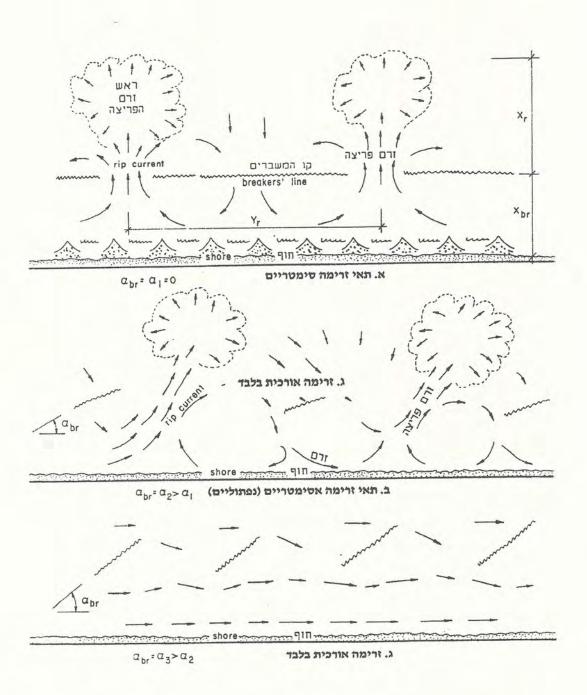
ציור 19 - רפרקציית גלים בחוף עם קווי עומק ישרים ומקבילים לקו החוף



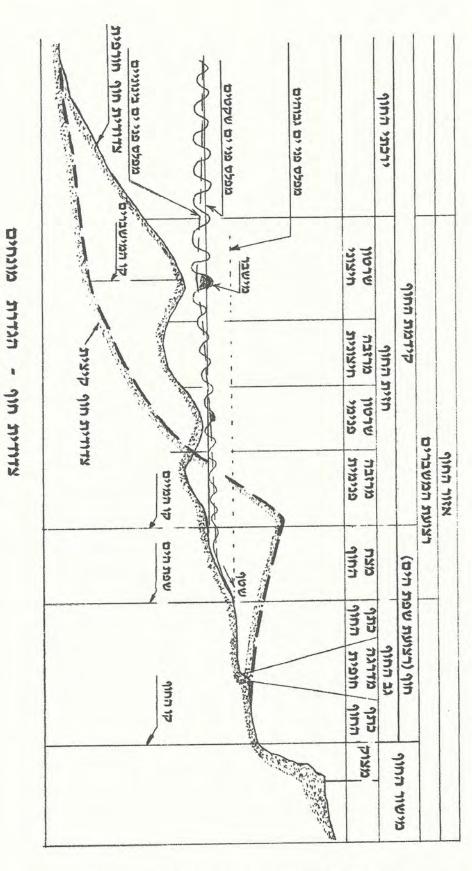
ציור 20 - רפרקציית גלים בחוף עם קווי עומק בלתי סדירים



ציור 21 - החזרת גלים בחוף עם מבנה עם קיר ים אנכי



ציור 22 - תבנית הזרמים בקדמת החוף בתלות בזוית התקרבות הגלים עם קו החוף



ציור מס' 23 - הגדרת מונחים בתחום צדודית החוף