

Σειρά 1 Προαιρετικών Εργασιών

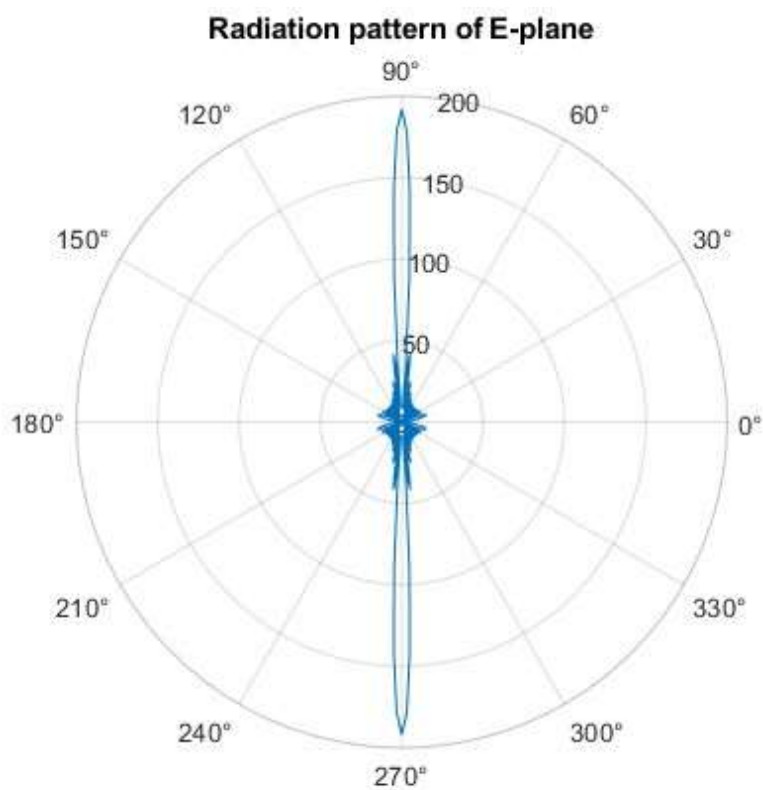
Κουτσουνπίδης Αθανάσιος

AEM: 10419

athanasnk@ece.auth.gr

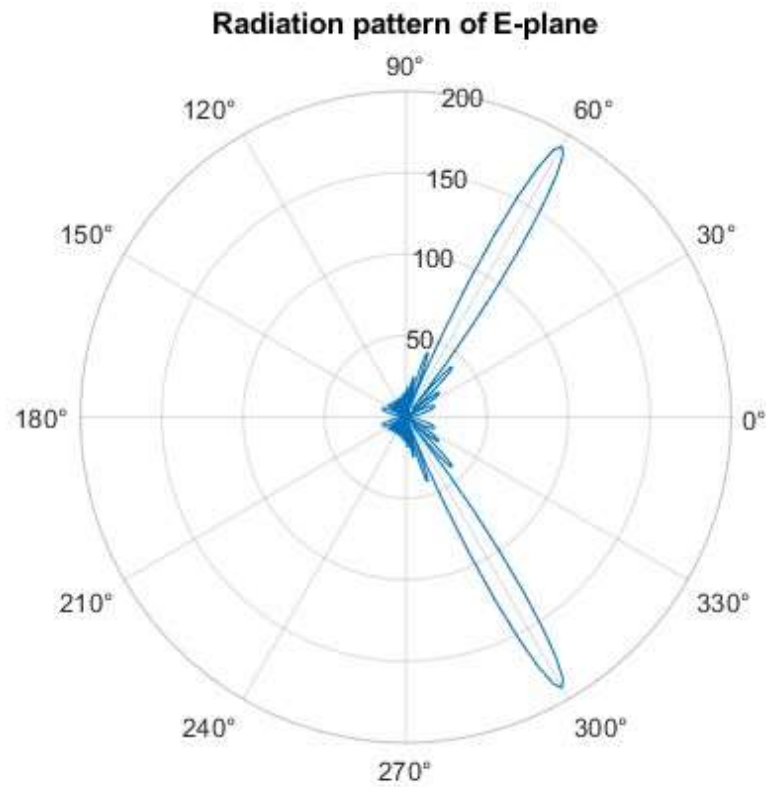
1.1 Δισδιάστατες Στοιχειοκεραίες

α) Οριζόντια διαγράμματα ακτινοβολίας

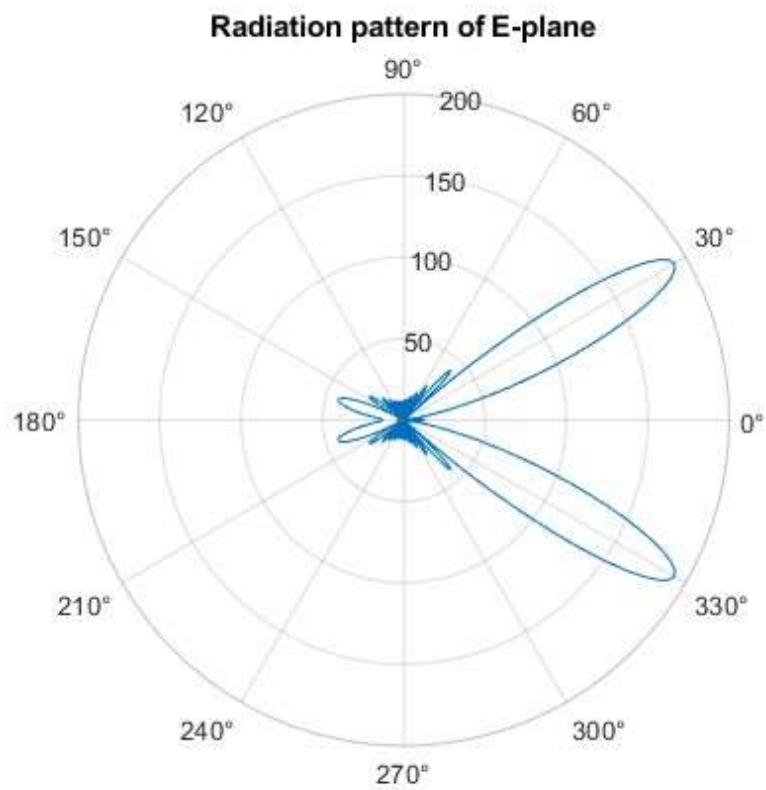


Απόσταση $\lambda/2$ και $\theta=0^\circ$

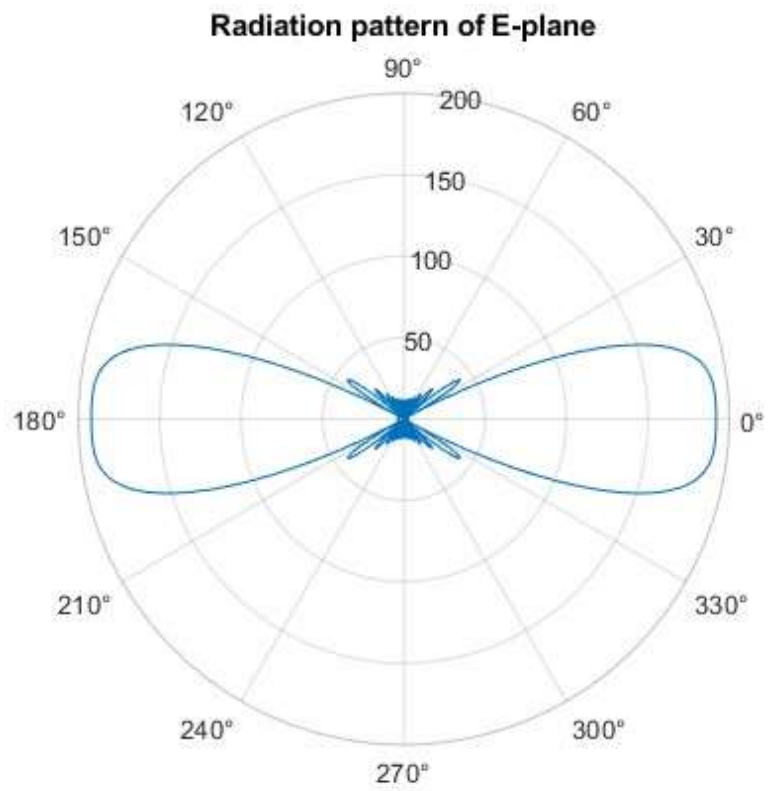
Όπου θ , η γωνία ως προς τον άξονα τον κάθετο στο επίπεδο της στοιχειοκεραίας



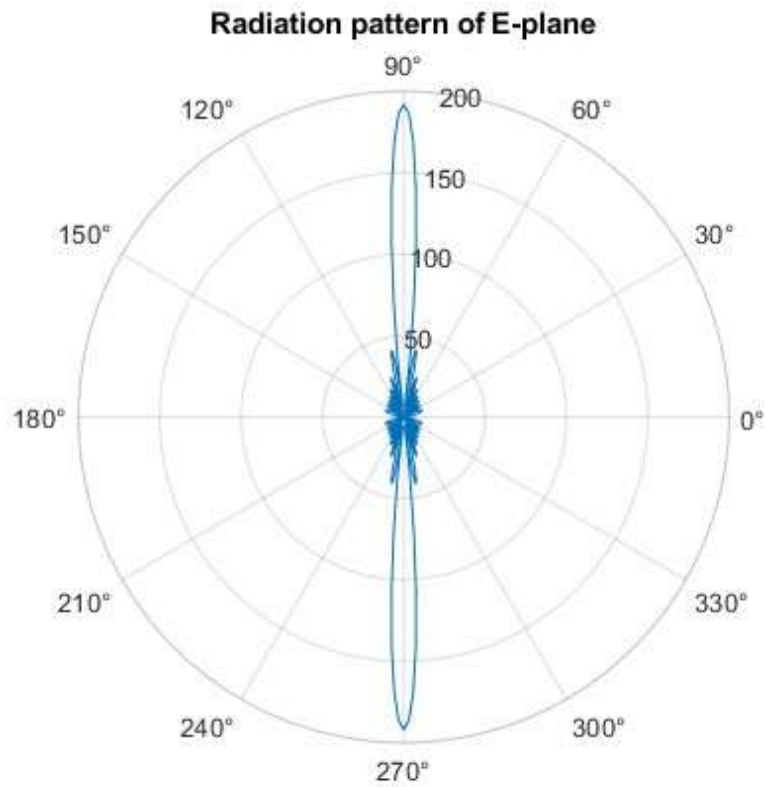
Απόσταση $\lambda/2$ και $\theta=30^\circ$



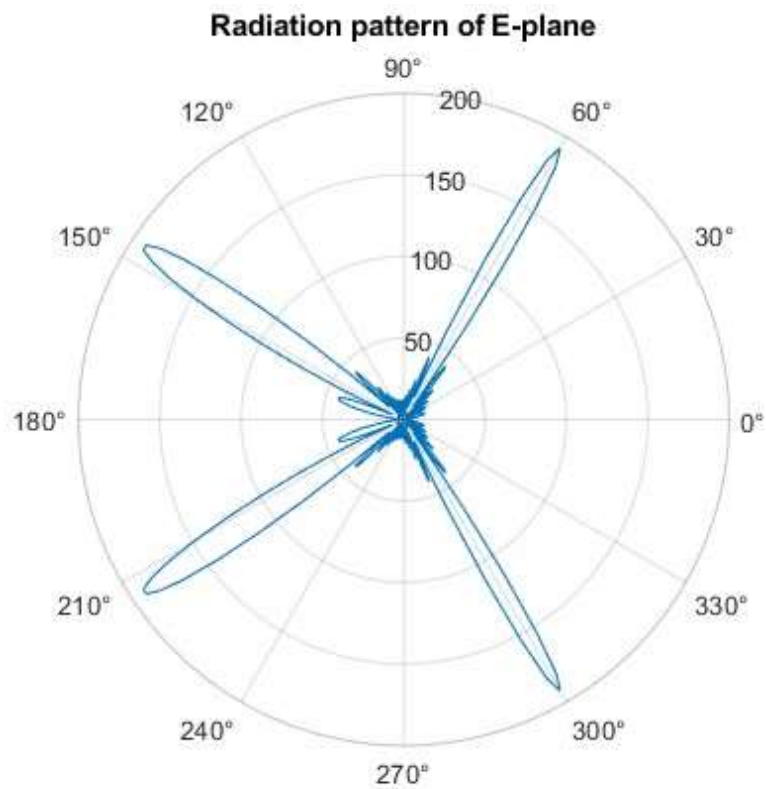
Απόσταση $\lambda/2$ και $\theta=60^\circ$



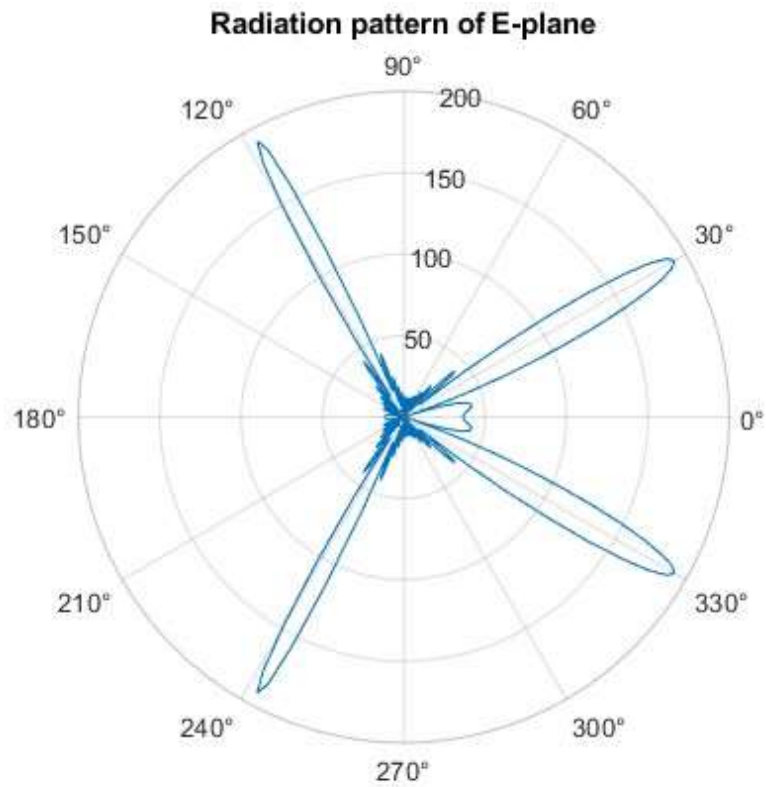
Απόσταση $\lambda/2$ και $\theta=90^\circ$



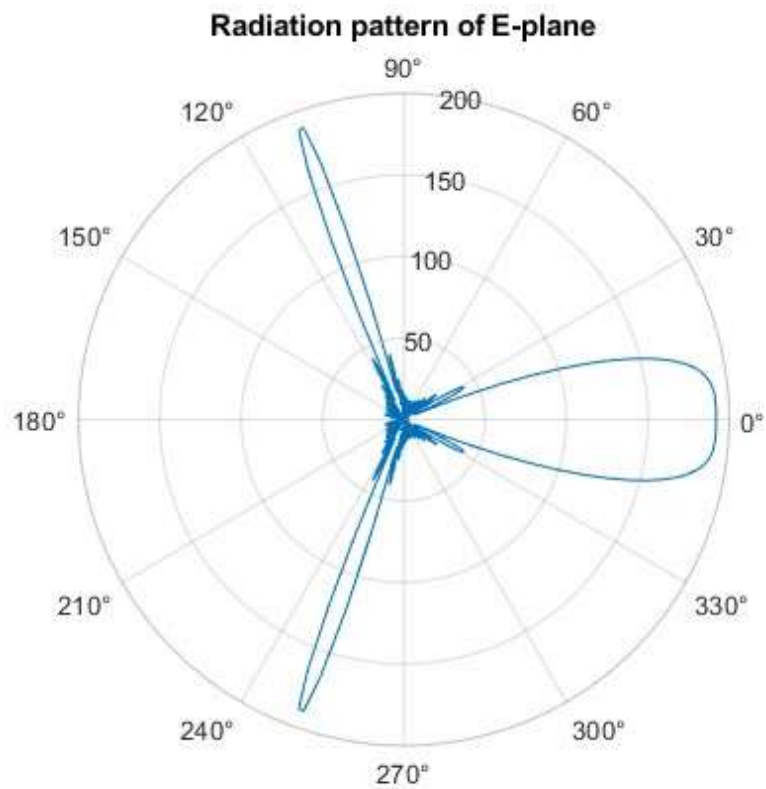
Απόσταση $3\lambda/4$ και $\theta=0^\circ$



Απόσταση $3\lambda/4$ και $\theta=30^\circ$

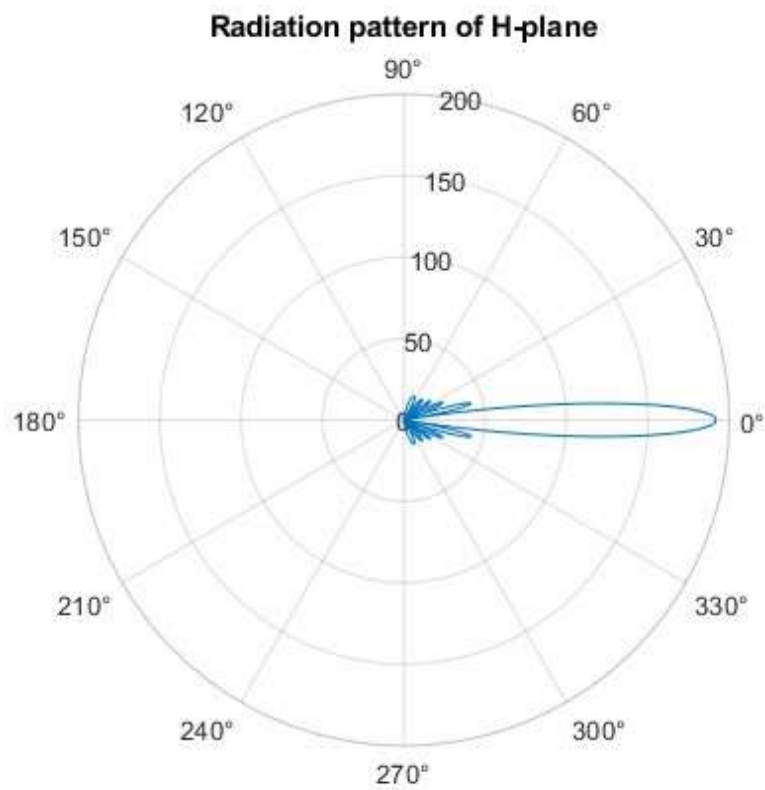


Απόσταση $3\lambda/4$ και $\theta=60^\circ$

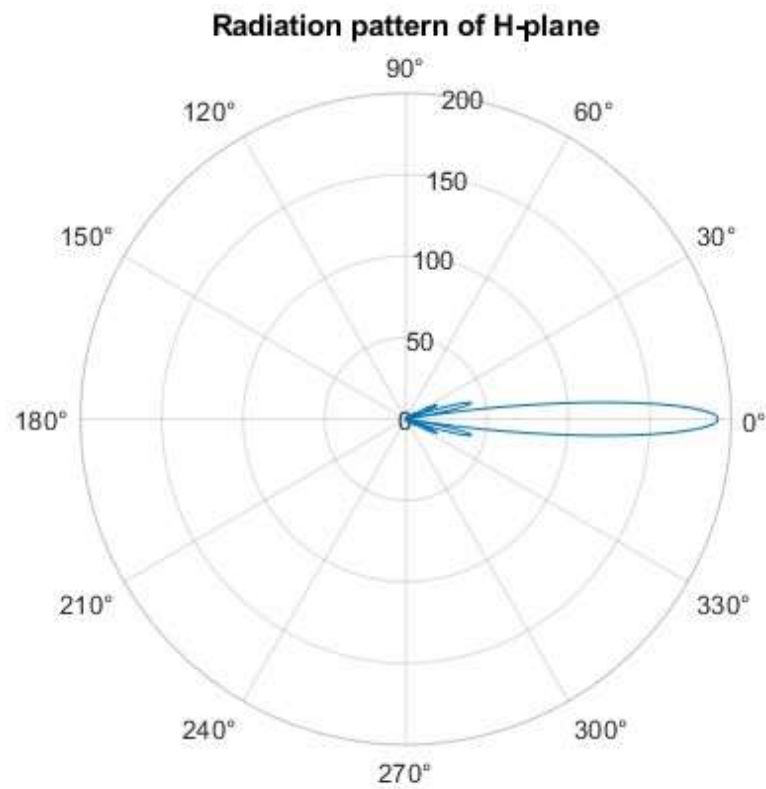


Απόσταση $3\lambda/4$ και $\theta=90^\circ$

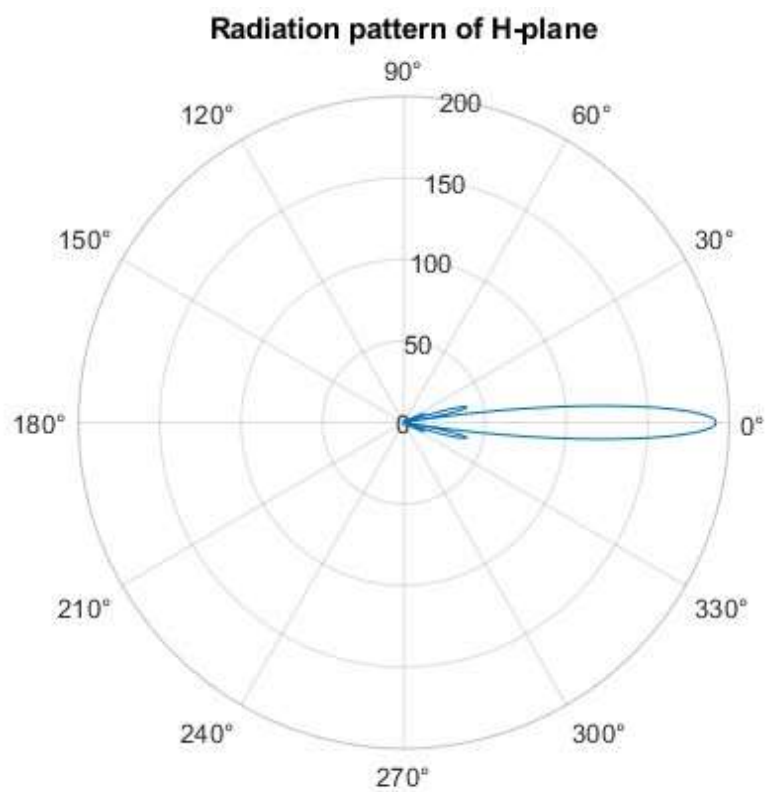
Κατακόρυφα διαγράμματα ακτινοβολίας



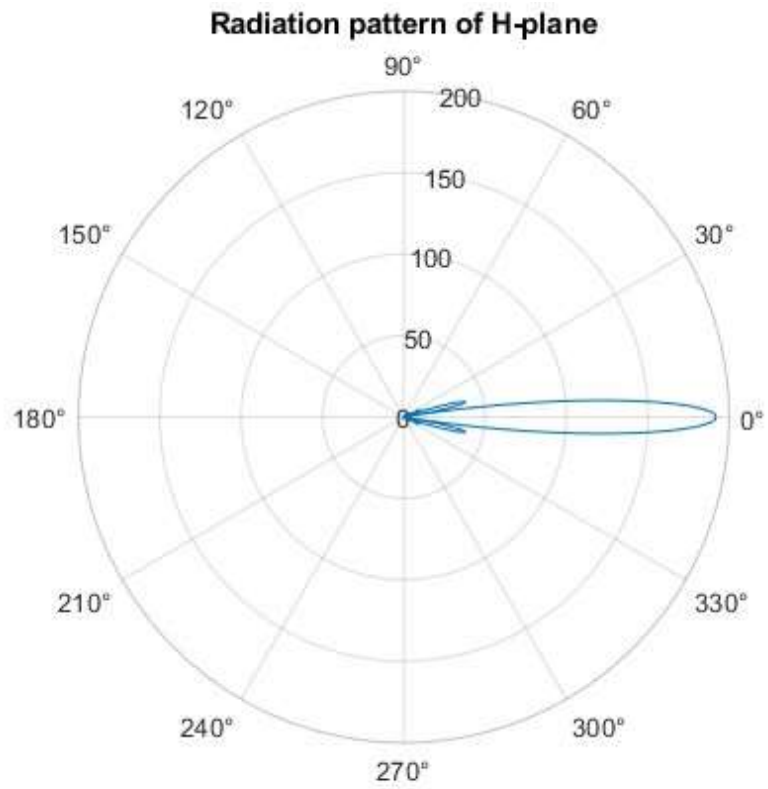
Απόσταση $\lambda/2$ και $\theta=90^\circ$



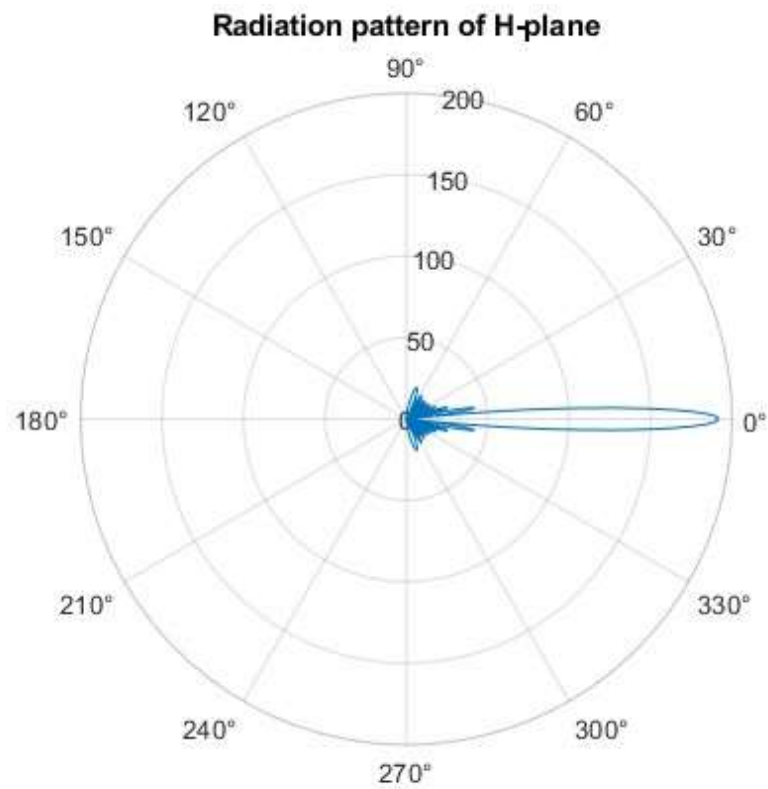
Απόσταση $\lambda/2$ και $\theta=30^\circ$



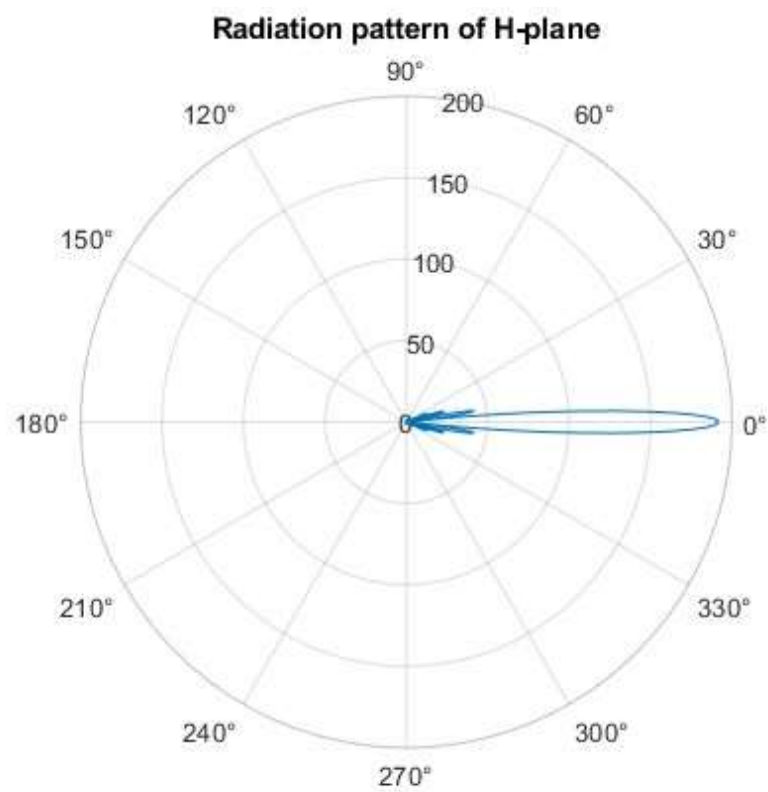
Απόσταση $\lambda/2$ και $\theta=60^\circ$



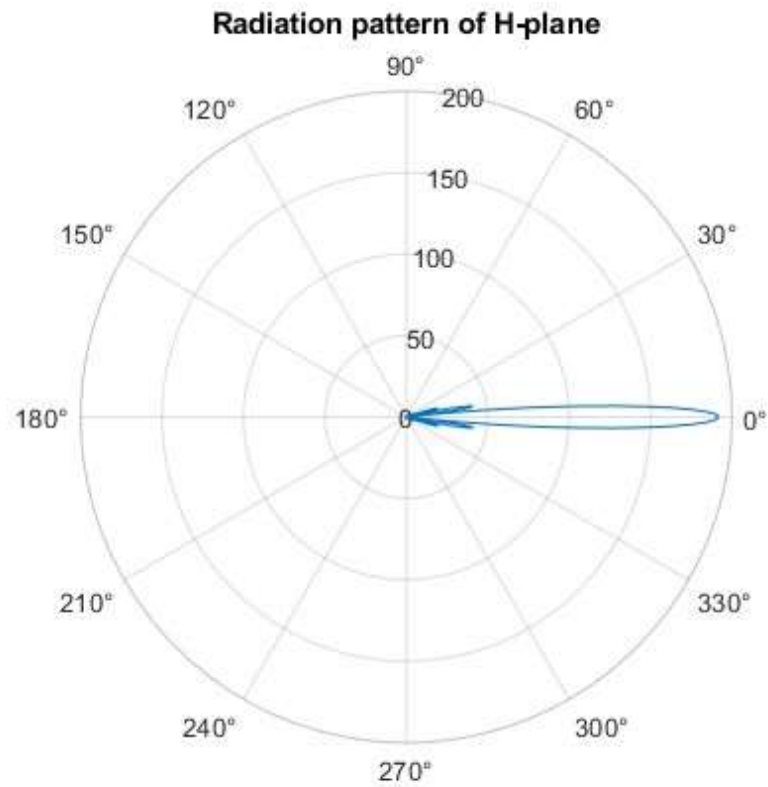
Απόσταση $\lambda/2$ και $\theta=90^\circ$



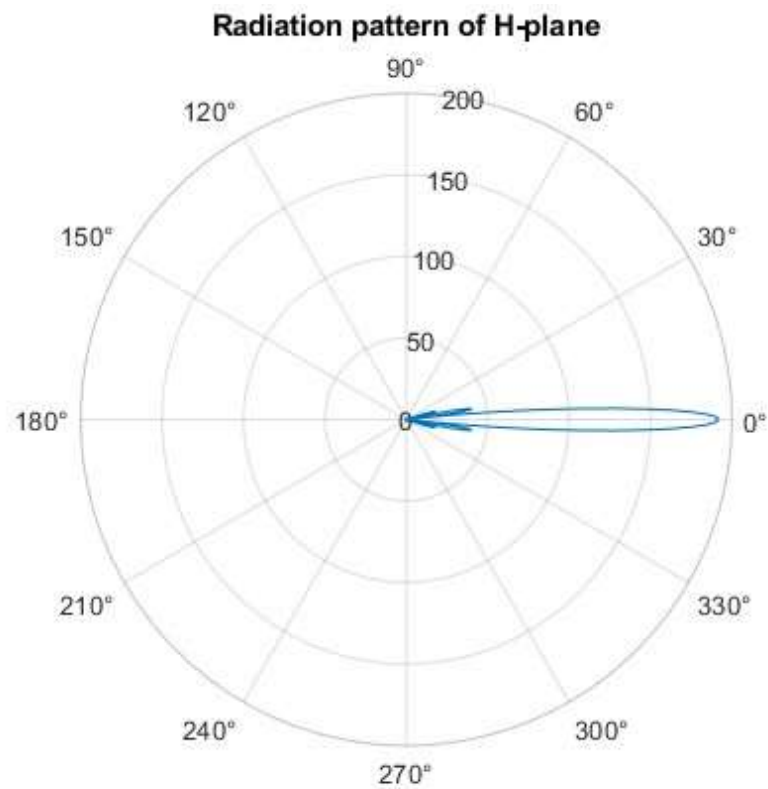
Απόσταση $3\lambda/4$ και $\theta=0^\circ$



Απόσταση $3\lambda/4$ και $\theta=30^\circ$

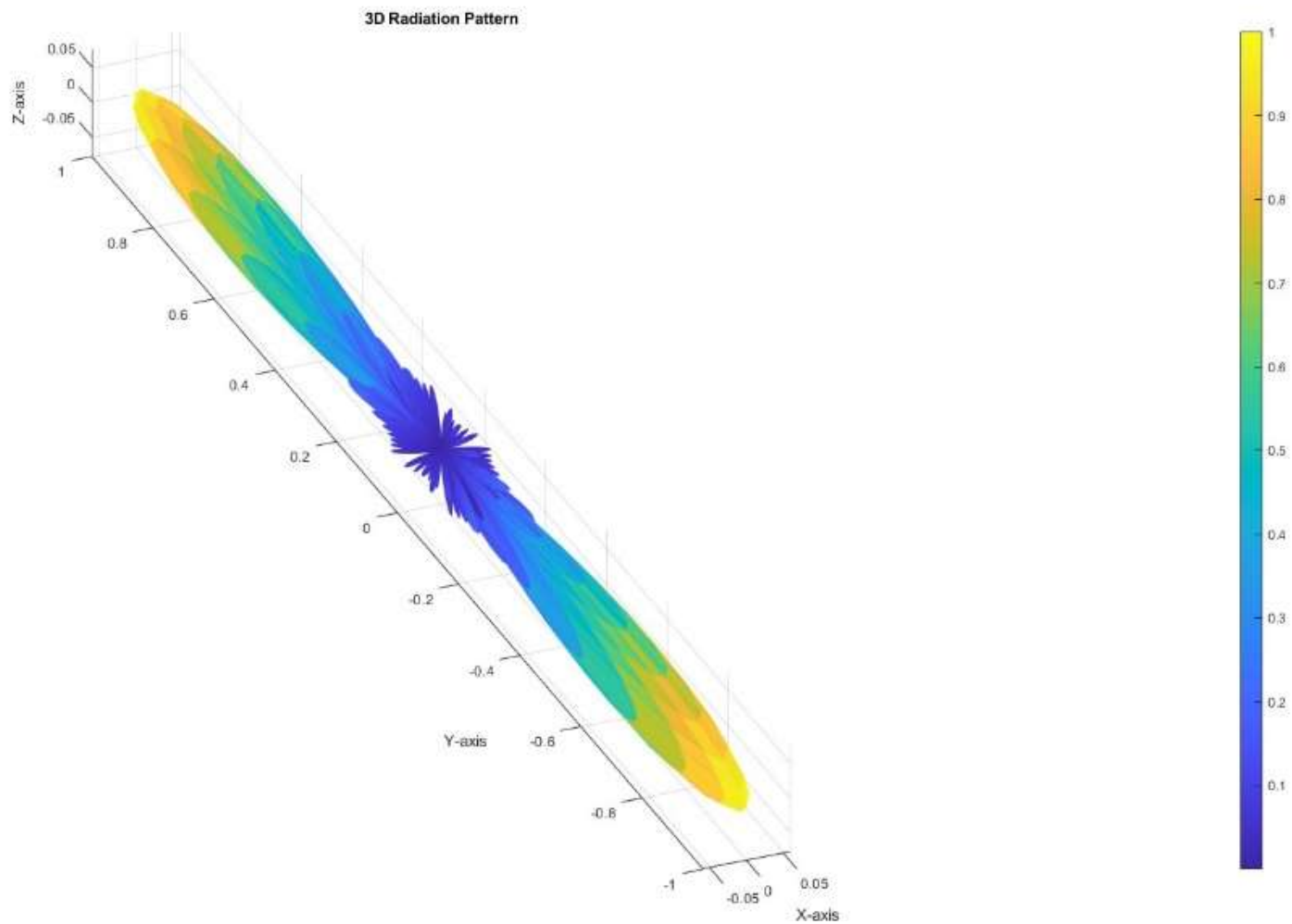


Απόσταση $3\lambda/4$ και $\theta=60^\circ$

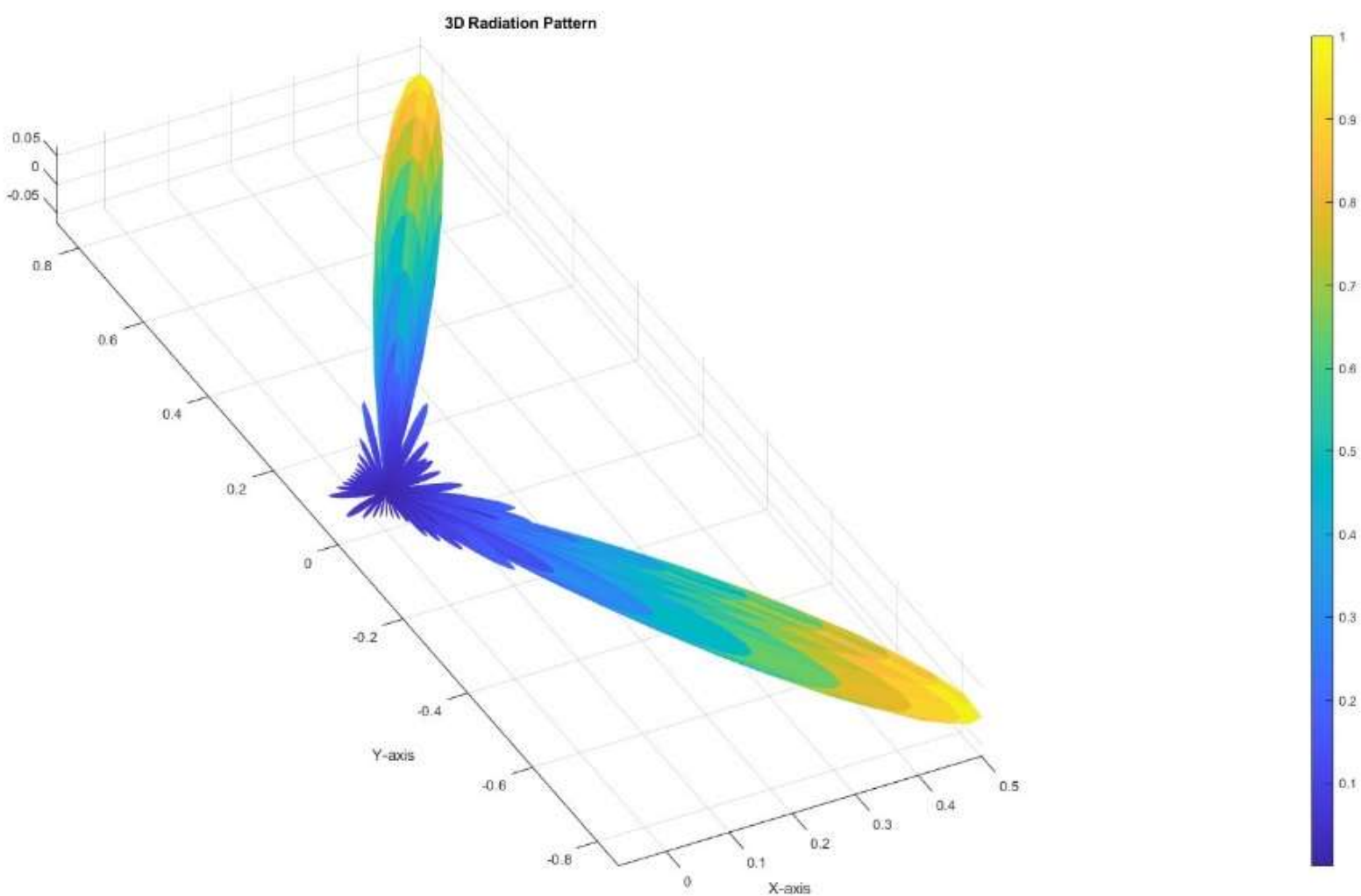


Απόσταση $3\lambda/4$ και $\theta=90^\circ$

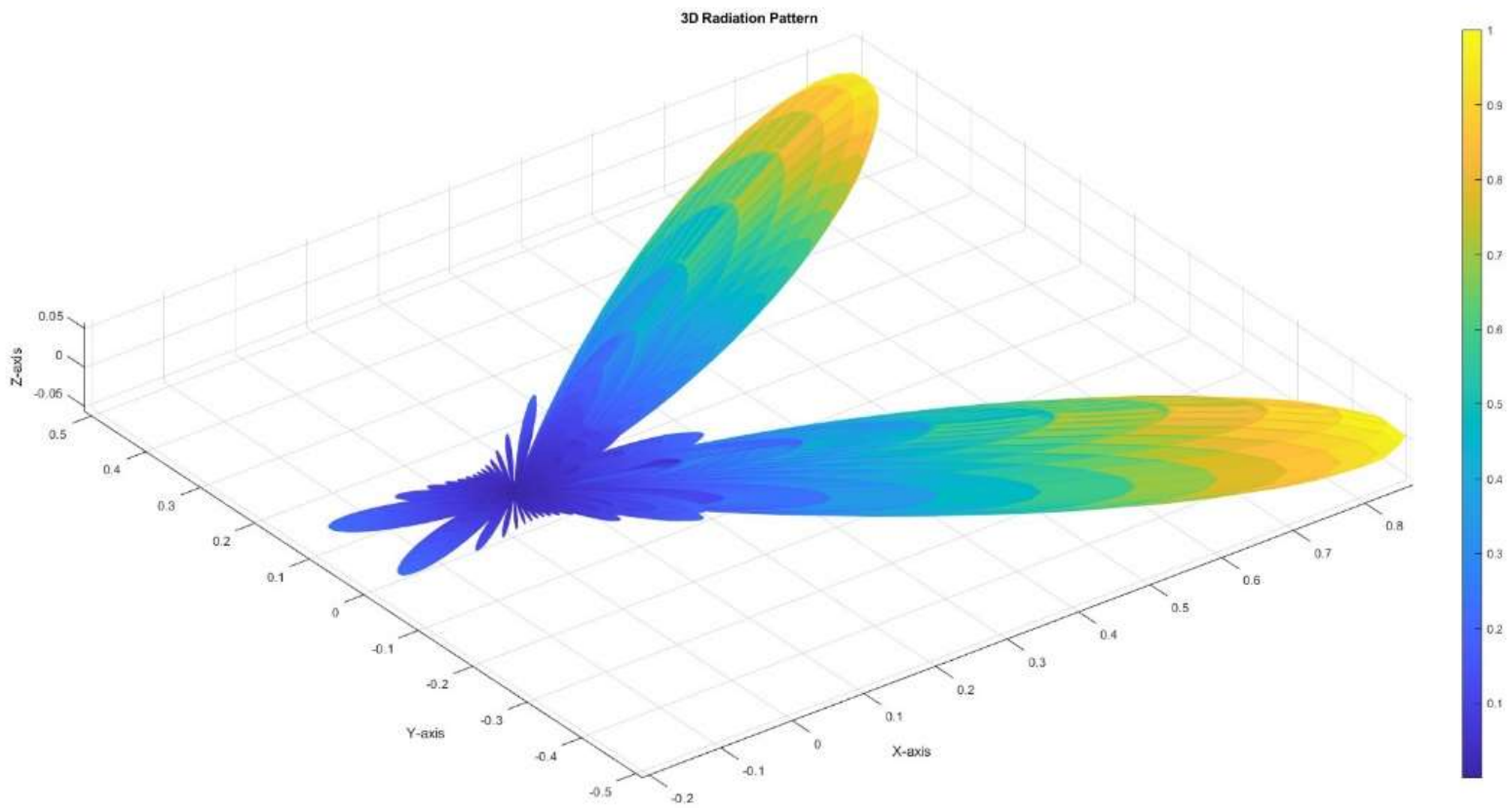
β) 3D διαγράμματα ακτινοβολίας



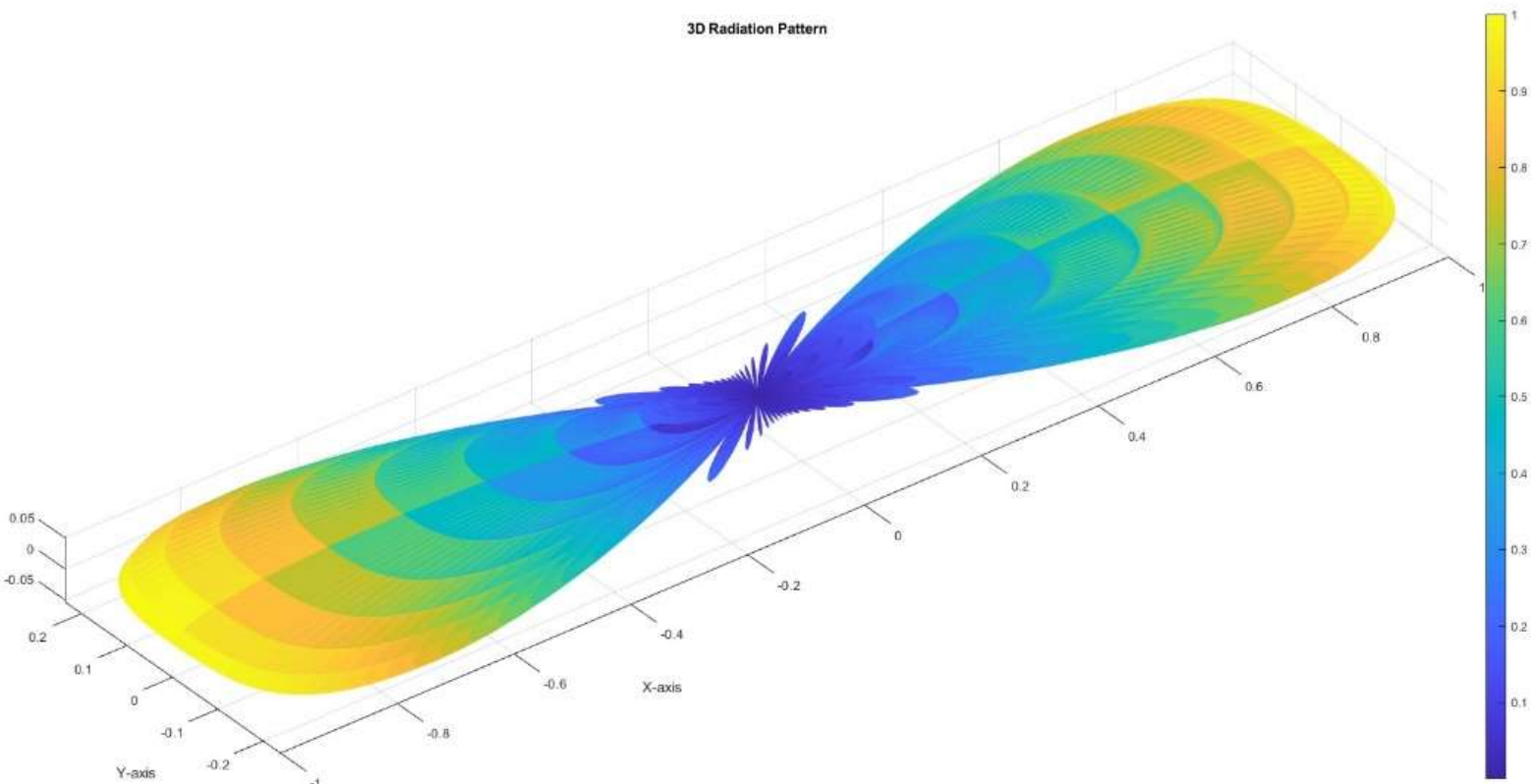
Απόσταση $\lambda/2$ και $\vartheta=0^\circ$



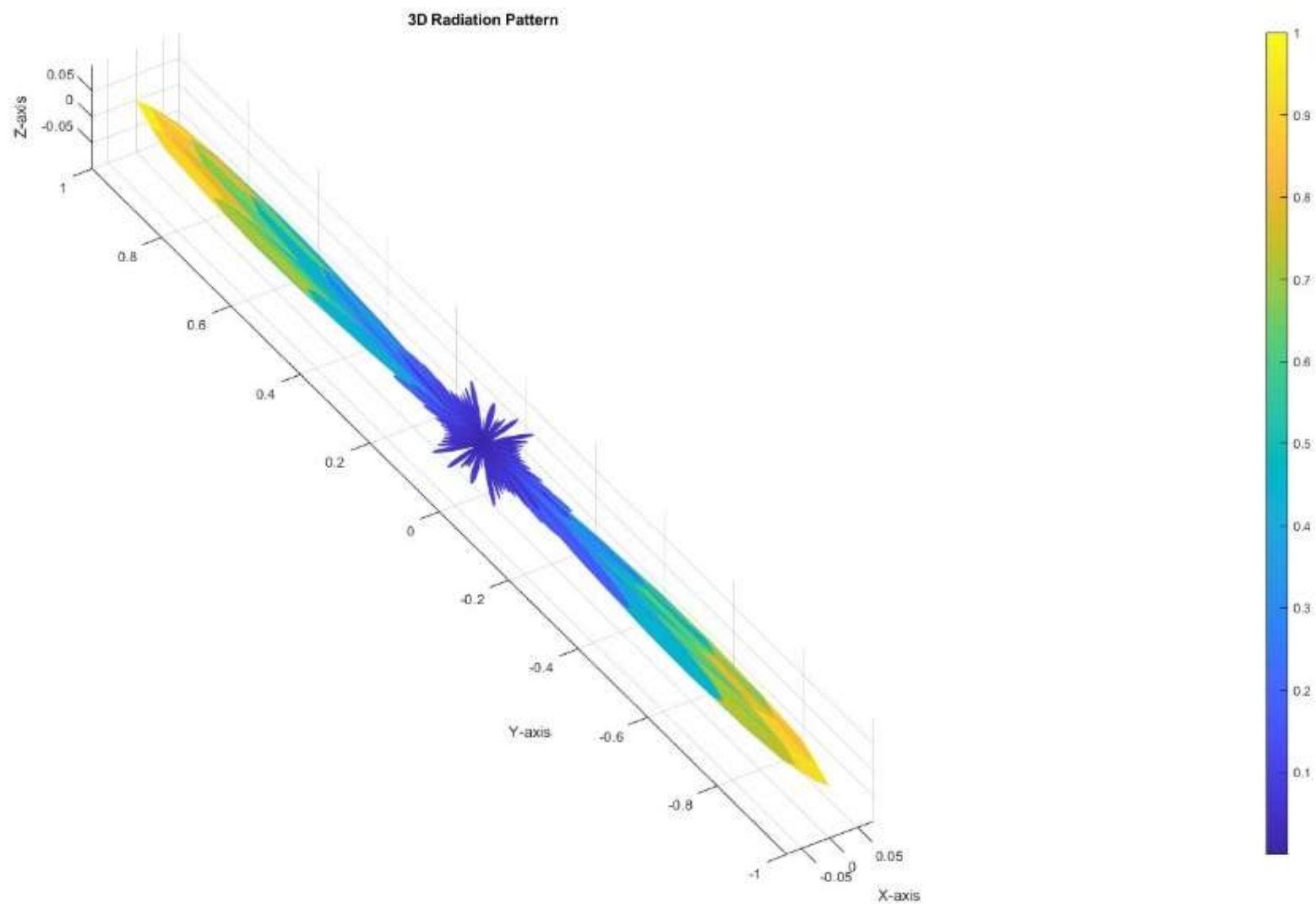
Απόσταση $\lambda/2$ και $\vartheta=30^\circ$



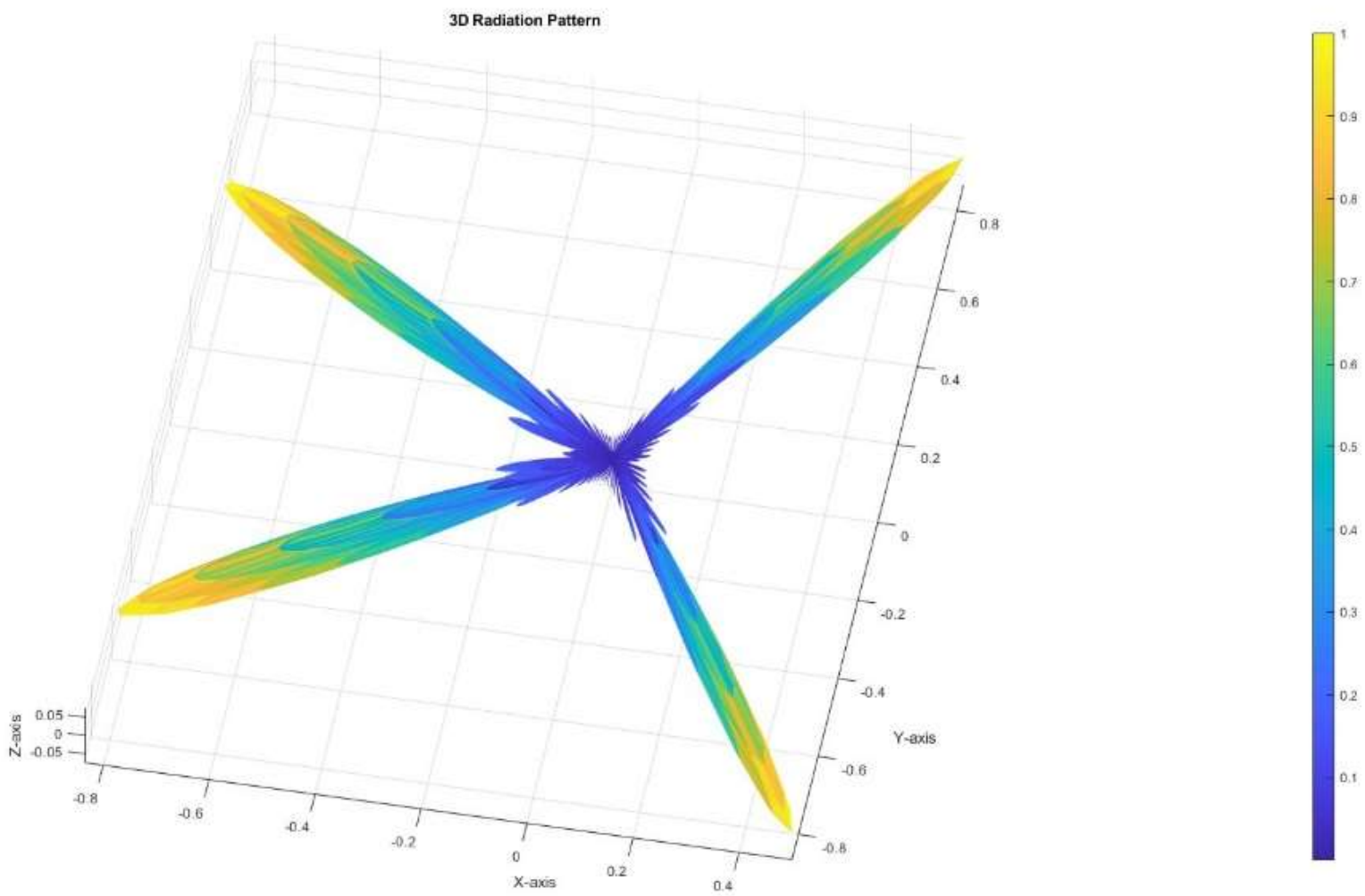
Απόσταση $\lambda/2$ και $\vartheta=60^\circ$



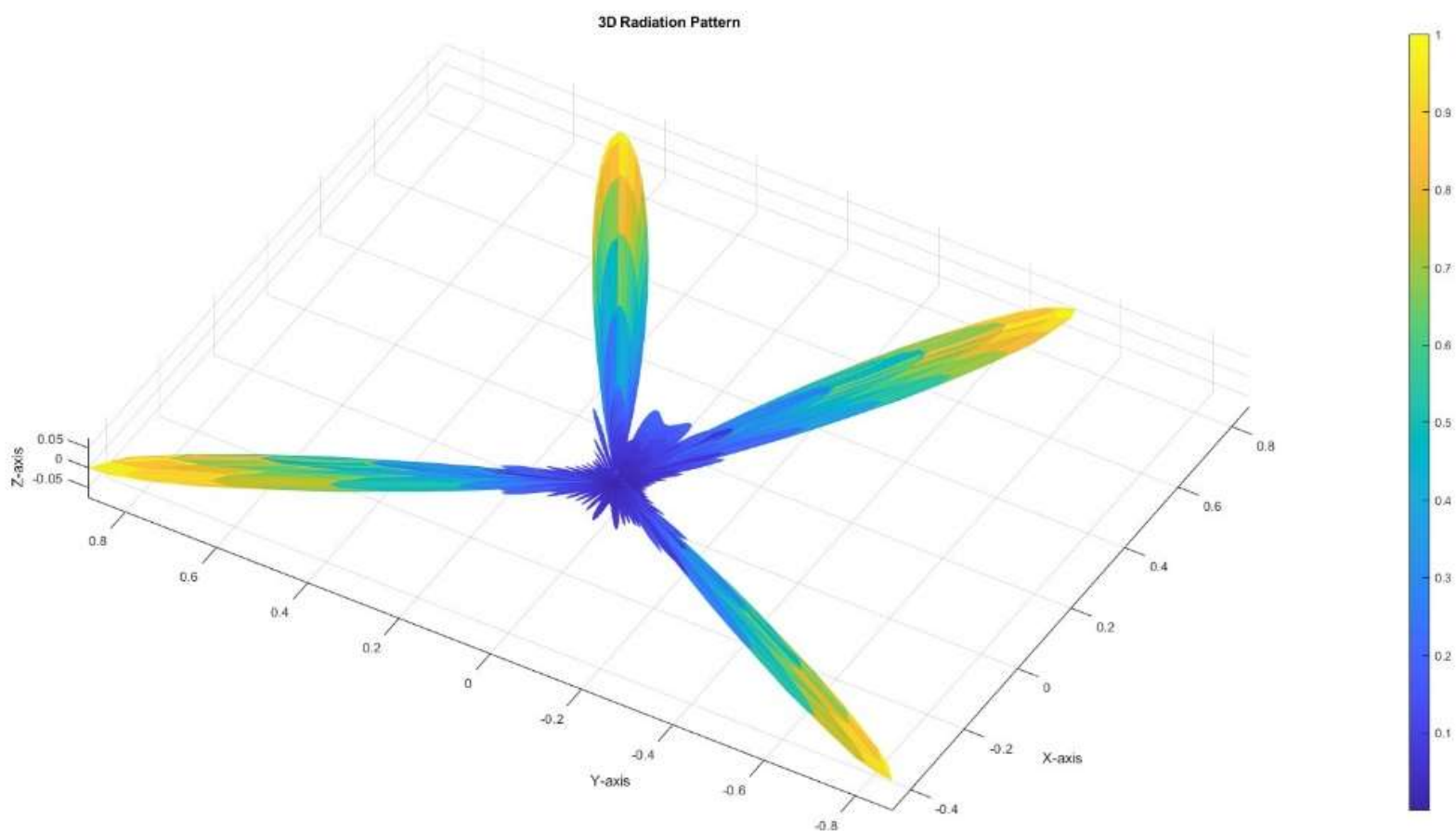
Απόσταση $\lambda/2$ και $\theta=90^\circ$



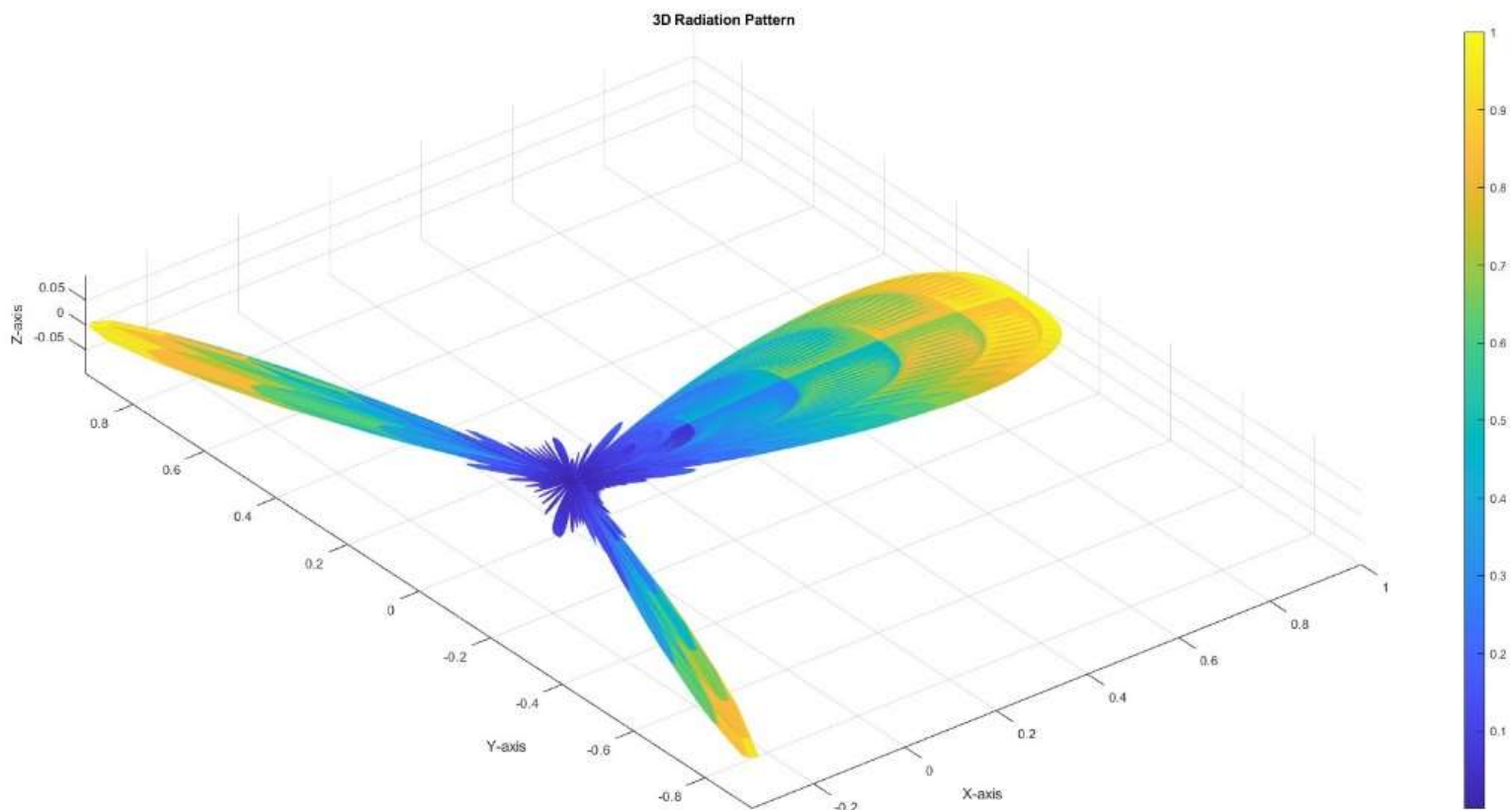
Απόσταση $3\lambda/4$ και $\vartheta=0^\circ$



Απόσταση $3\lambda/4$ και $\theta=30^\circ$



Απόσταση $3\lambda/4$ και $\theta=60^\circ$



Απόσταση $3\lambda/4$ και $\vartheta=90^\circ$

γ) Υπολογισμός κατευθυντικότητας της κεραίας

$$\theta_0 = 0^\circ$$

1ος τρόπος $D = n \cdot \cos \theta_0^\circ D_x' D_y'$ ($\theta_0 = 0^\circ$ δεν απομείνει από την ευρύνευση)

Η γραμμική x'-στοιχείουσα (δηλ) η z-στοιχείουσα λειτουργεί ως ευρύνευση

$$D_x' = D_z = 2 N_z \frac{d_z}{\lambda} = 2 \cdot 12 \cdot \frac{12}{\lambda} = 12 \quad \boxed{D_x' = 12}$$

Η γραμμική y'-στοιχείουσα (δηλαδή η x) είναι σαν ευρύνευση

$$D_y' = D_x = D_{\text{sup}} \cdot \frac{\text{HPBW}_{\text{sup}}}{\text{HPBW}_{90^\circ}} = 2 N_x \frac{d_x}{\lambda} \cdot \frac{7^\circ}{7^\circ} = 2 \cdot 8 = 16 \quad \boxed{D_y' = 16}$$

(Array length: $N_x \frac{d_x}{\lambda} = 16 \cdot \frac{12}{\lambda} = 8$)

$$D = n \cos 0^\circ D_x' D_y' = n \cdot 12 \cdot 16 = \underline{603,18} \text{ ή } \underline{27,8 \text{ dBi}}$$

$$\theta_0 = 30^\circ$$

Αντιστοίχα: $\boxed{D_x' = 12}$

$$D_y' = D_{\text{sup}} \cdot \frac{\text{HPBW}_{\text{sup}}}{\text{HPBW}_{60^\circ}} = 2 N_x \frac{d_x}{\lambda} \cdot \frac{7^\circ}{8^\circ} = 2 \cdot 8 \cdot \frac{7^\circ}{8^\circ} = 14 \quad \boxed{D_y' = 14}$$

$$D = n \cdot \cos 30^\circ D_x' D_y' = n \cos 30^\circ \cdot 12 \cdot 14 = \underline{457,07} \text{ ή } \underline{26,59 \text{ dBi}}$$

Οι κατευθυντικότητες των υπόλοιπων περιπτώσεων, δεν μπορούν να υπολογιστούν με αυτόν τον τρόπο, καθώς έχουν απόκλιση από την ευρύνευση στοιχείουσα μεγαλύτερη των 30

2ος τρόπος

$$\theta_0 = 0^\circ$$

HPBW

$$D \approx \frac{32400}{\theta_n \cdot \psi_n}$$

$$\theta_n = \frac{1}{\cos \theta_0' \sqrt{\cos^2 \varphi_0' + \frac{\sin^2 \varphi_0'}{\theta_x'^2 + \theta_y'^2}}} = \frac{\theta_y'}{\cos \theta_0'} = \frac{\theta_x}{\cos \theta_0'}$$

$$(\varphi_0' = 90^\circ)$$

$$\psi_n = \frac{1}{\sqrt{\frac{\sin^2 \varphi_0'}{\theta_x'^2} + \cos^2 \varphi_0'}} = \theta_x' = \theta_z$$

H x' (η z) στοιχειούσα είναι ευρύνιση: $\theta_z = 48,4^\circ$
 $N_z \Delta z$

$$\theta_z = 48,4 \cdot \frac{1}{12 \cdot \frac{1}{2}} \Rightarrow \boxed{\theta_z = 8,06^\circ}$$

H y' (η x) στοιχειούσα έχει 0° απόκλιση από την ευρύνιση

Από διάγραμμα: $\boxed{\theta_x = 7^\circ}$
 (Array length = 8)

$$\theta_n = \frac{\theta_x}{\cos \theta_0'} = \frac{7}{1} \Rightarrow \boxed{\theta_n = 7^\circ}$$

$$D \approx \frac{32400}{7 \cdot 8,06} = 574,26 \text{ ή } 27,59 \text{ dBi (1 dB διαφάρα)}$$

$$\theta_0 = 30^\circ \text{ Αντίστοιχα: } \boxed{\theta_z = 8,06^\circ} \quad \boxed{\theta_x = 8^\circ} \quad \boxed{\theta_n = \frac{\theta_x}{\cos 30^\circ} = 9,23^\circ}$$

$$D \approx \frac{32400}{9,23 \cdot 8,06} = 435,52 \text{ ή } 26,39 \text{ dBi (0,2 dB διαφάρα)}$$

$$\theta_0 = 60^\circ$$

$$\theta_z = 8,06^\circ$$

Διάγραμμα :
8,30°

$$\theta_x = 26^\circ$$

$$\theta_{n'} = \theta_x \Rightarrow \theta_{n'} = 32^\circ$$

$$D \sim \frac{32.400}{\theta_{n'} \cdot \theta_{n'}} = 125,62 \text{ ή } 20,9 \text{ dB}_i$$

$$\theta_0 = 90^\circ$$

$$\theta_z = 8,06^\circ$$

Η στοιχειώμενη λειτουργία ακροαροδότη ορα

$$\theta_n = 2 \cos^{-1} \left(\frac{1 - 0,1398 \lambda}{N_x \cdot \lambda / 2} \right) = 0,3744$$

$$D = \frac{32.400}{0,374 \cdot 8,06} = 10748,2 \text{ ή } 40,31 \text{ dB}_i !$$

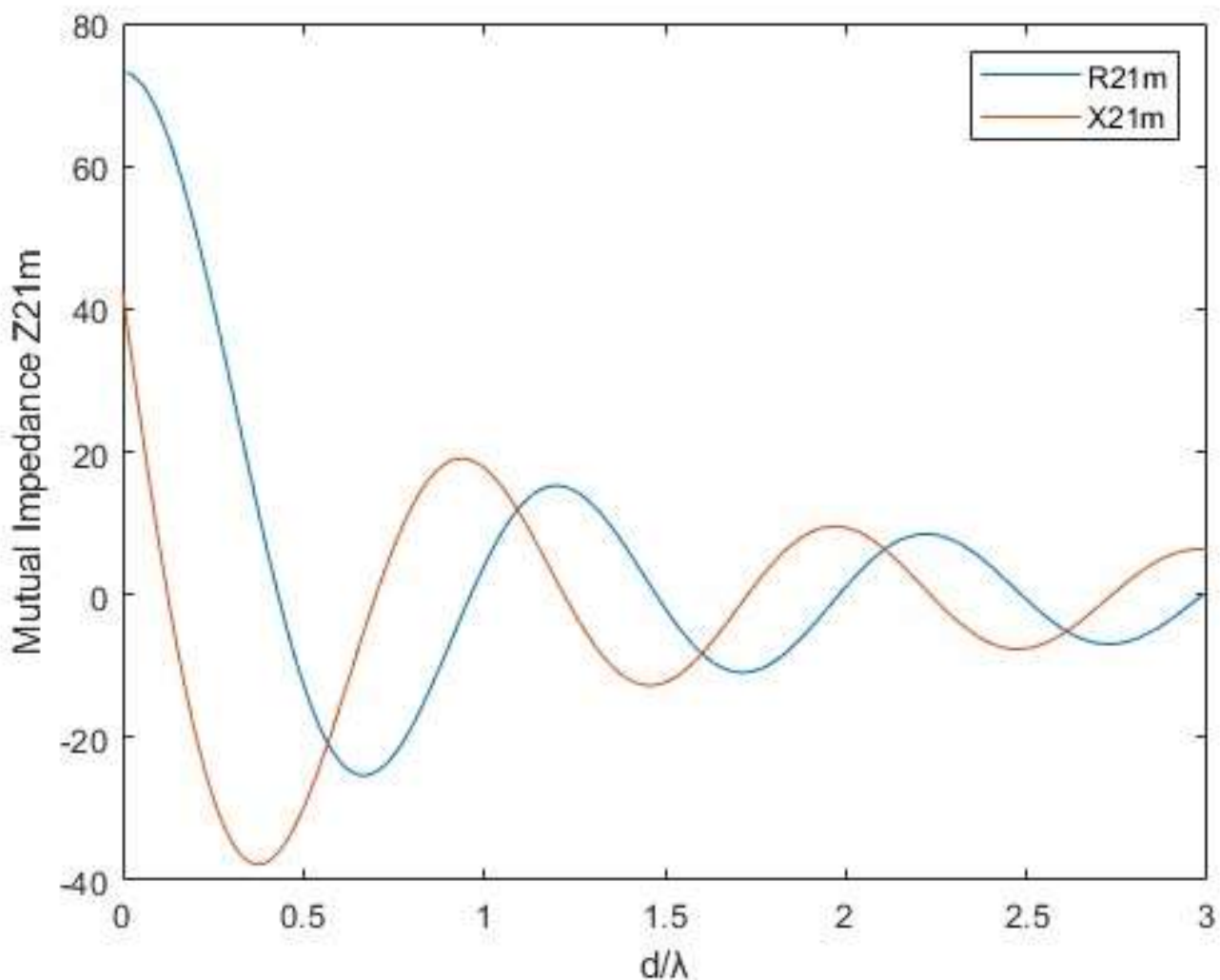
δ) Υπολογισμός κατευθυντικότητας της κεραίας
με βάση τον ορισμό

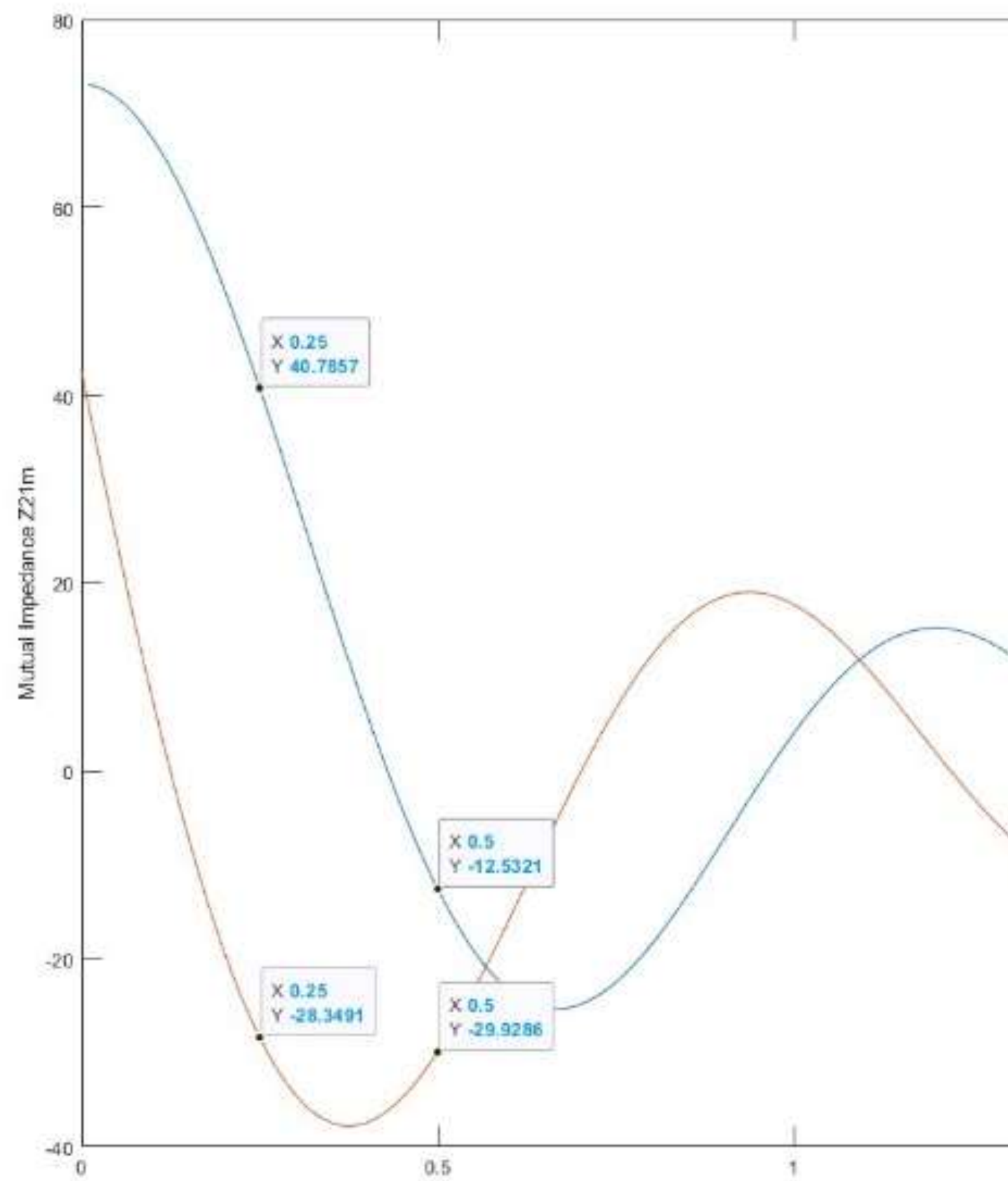
- $\theta_0 = 0^\circ$ $D = 167.9398$ dBi
- $\theta_0 = 30^\circ$ $D = 54.3333$ dBi
- $\theta_0 = 60^\circ$ $D = 46.2816$ dBi
- $\theta_0 = 90^\circ$ $D = 161.0991$ dBi

Λογικά υπάρχει κάποιο σφάλμα στον κώδικα,
καθώς η απόκλιση από τους θεωρητικούς
υπολογισμούς είναι πολύ μεγάλη.

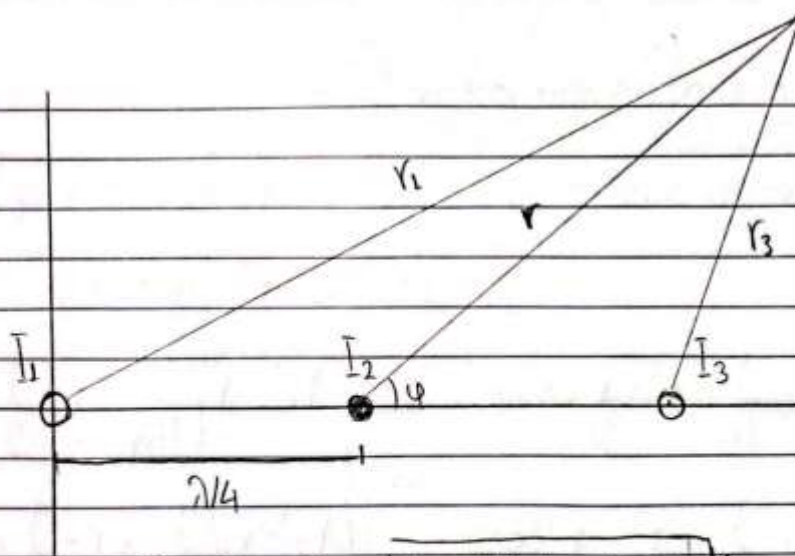
1.3 Σχεδίαση στοιχειοκεραίας με υπολογισμό της αντίστασης εισόδου

α) Γράφημα αμοιβαίας σύνθετης αντίστασης δύο παράλληλων διπόλων $\lambda/2$ σε απόσταση d , συναρτήσει της απόστασης (για αποστάσεις από 0 έως 3λ)





β) Υπολογισμός αμοιβαίων σύνθετων αντιστάσεων με τη βοήθεια του γραφήματος



Εχουμε: $\bullet Z_{11} = Z_{22} = Z_{33} = \boxed{Z_s = 73,1 + j42,50}$ (αυτοαντίσταση ισότιμης $\lambda/2$)
 Έστω $Z_s = a$

$\bullet Z_{12} = Z_{21} = Z_{23} = Z_{32} = b$ ($d = \lambda/4$) \bullet Ενισχύς $I_1 = I_3$

$\bullet Z_{13} = Z_{31} = c$ ($d = \lambda/2$) $\bullet V_1 = V_3 = 0$

$V_1 = Z_{11} I_1 + Z_{12} I_2 + Z_{13} I_3$

$V_2 = Z_{21} I_1 + Z_{22} I_2 + Z_{23} I_3 \Rightarrow V_2 = b I_1 + a I_2 + b I_1$ ②

$V_3 = Z_{31} I_1 + Z_{32} I_2 + Z_{33} I_3 \Rightarrow 0 = c I_1 + b I_2 + a I_1$ ①

① $(a+c) I_1 = -b I_2 \Rightarrow \boxed{I_1 = \frac{-b I_2}{a+c}}$

$Z_{in} = \frac{V_2}{I_2} \stackrel{②}{=} Z_{in} = \frac{b I_1 + a I_2 + b I_1}{I_2} = \frac{a + 2b I_1}{I_2} \Rightarrow$

$\boxed{Z_{in} = a - \frac{2b^2}{a+c}}$ Από το $a \cdot b = 40,7857 - j28,3491 \Omega$

$\bullet c = -12,5321 - j29,9286 \Omega$

$\boxed{Z_{in} = 61,0758 + j121,3555}$

Για το διάγραμμα αντιστοίχως

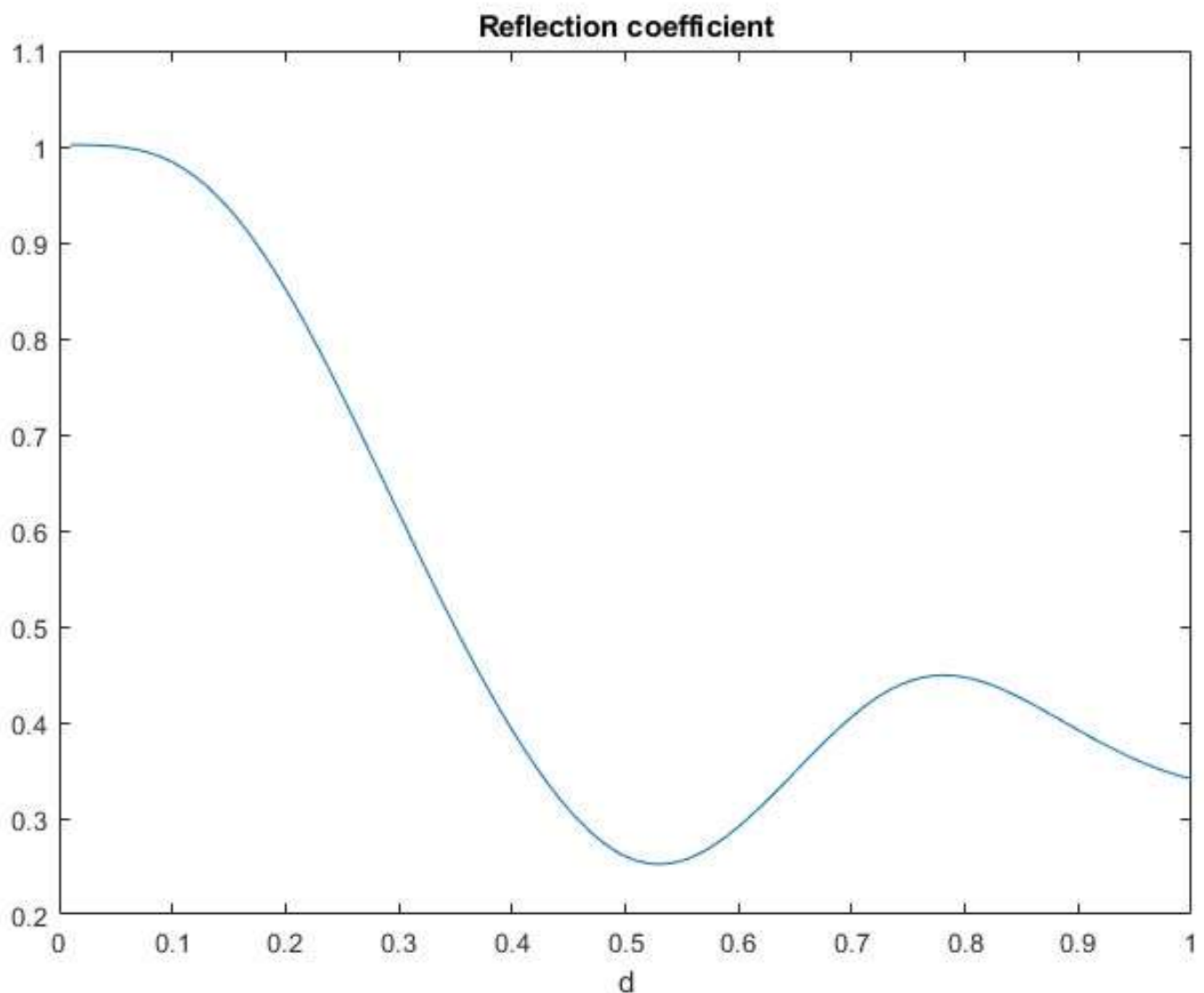
Από νόμο συνημιτόνων:
$$\begin{cases} r_1^2 = d^2 + r^2 - 2rd \cos(\pi - \varphi) \\ r_3^2 = d^2 + r^2 - 2rd \cos \varphi \end{cases}$$

$$\begin{cases} r_1^2 = \frac{1}{16} + r^2 + \frac{r}{2} \cos \varphi \\ r_2^2 = \frac{1}{16} + r^2 - \frac{r}{2} \cos \varphi \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} r_1^2 = r \left(\frac{1}{16r} + r + \frac{1}{2} \cos \varphi \right) \\ r_2^2 = r \left(\frac{1}{16r} + r - \frac{1}{2} \cos \varphi \right) \end{cases}$$

$$\bar{E} = \bar{E}_1 + \bar{E}_2 + \bar{E}_3 = \hat{\theta} \frac{I_1}{l_2} E_0 e^{-jkr_1} + \hat{\theta} E_0 e^{-jkr} + \hat{\theta} \frac{I_3}{l_2} E_0 e^{-jkr_3}$$

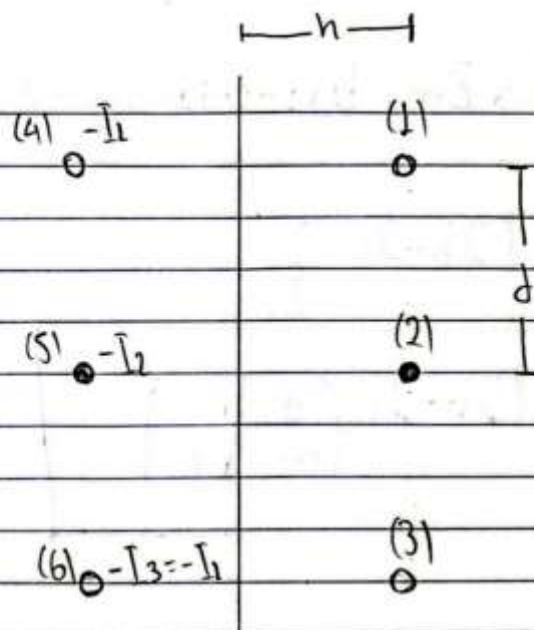
(Dead end!)

γ) Γράφημα του μέτρου του συντελεστή ανάκλασης στην είσοδο της κεραίας



Από το γράφημα παρατηρούμε ότι $S_{11} < 0.3$ για $0.46\lambda < d < 0.6\lambda$

δ) Υπολογισμός αντίστασης εισόδου



Εστω Z_{m3} η αμ αντίσταση για σύνδεση $\sqrt{(2h)^2 + d^2}$
 $Z_{m3} = t$

Εστω Z_{m4} η $+1- \quad -1- \quad 2h$
 $Z_{m4} = e$

Εστω Z_{m5} η $+1- \quad +1- \quad \sqrt{(2h)^2 + (2d)^2}$
 $Z_{m5} = f$

$$V_2 = Z_{21}I_1 + Z_{22}I_2 + Z_{23}I_3 + Z_{24}I_4 + Z_{25}I_5 + Z_{26}I_6 \quad (1)$$

$$V_3 = Z_{31}I_1 + Z_{32}I_2 + Z_{33}I_3 + Z_{34}I_4 + Z_{35}I_5 + Z_{36}I_6 \quad (2)$$

$$(1) V_2 = bI_1 + aI_2 + bI_1 - tI_1 - eI_2 - dI_1$$

$$(2) 0 = cI_1 + bI_2 + aI_1 - fI_1 - tI_2 - eI_1$$

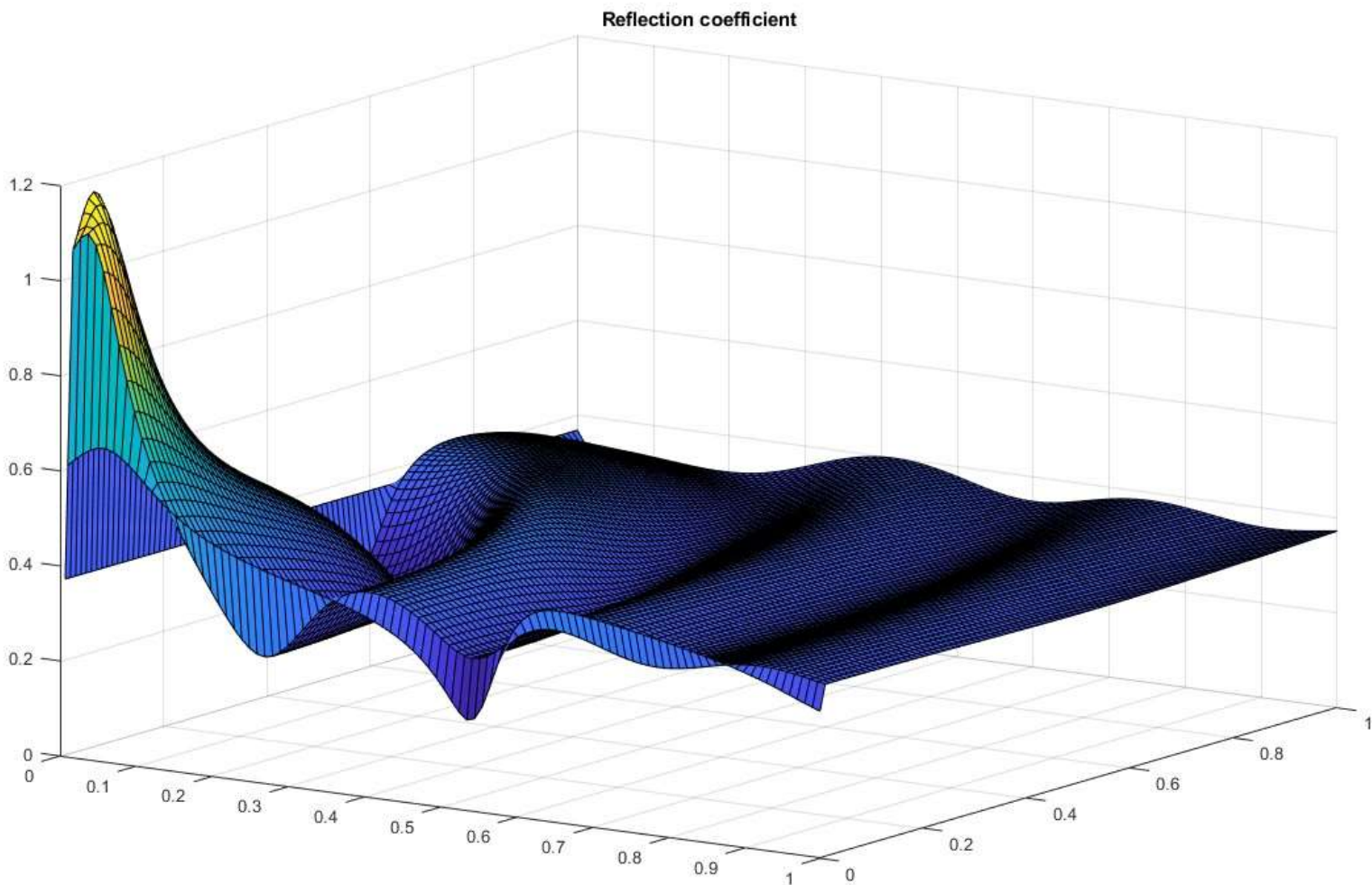
$$(2) 0 = (a+c-f-e)I_1 + (b-t)I_2 \Rightarrow \boxed{\frac{I_1}{I_2} = \frac{t-b}{a+c-f-e}}$$

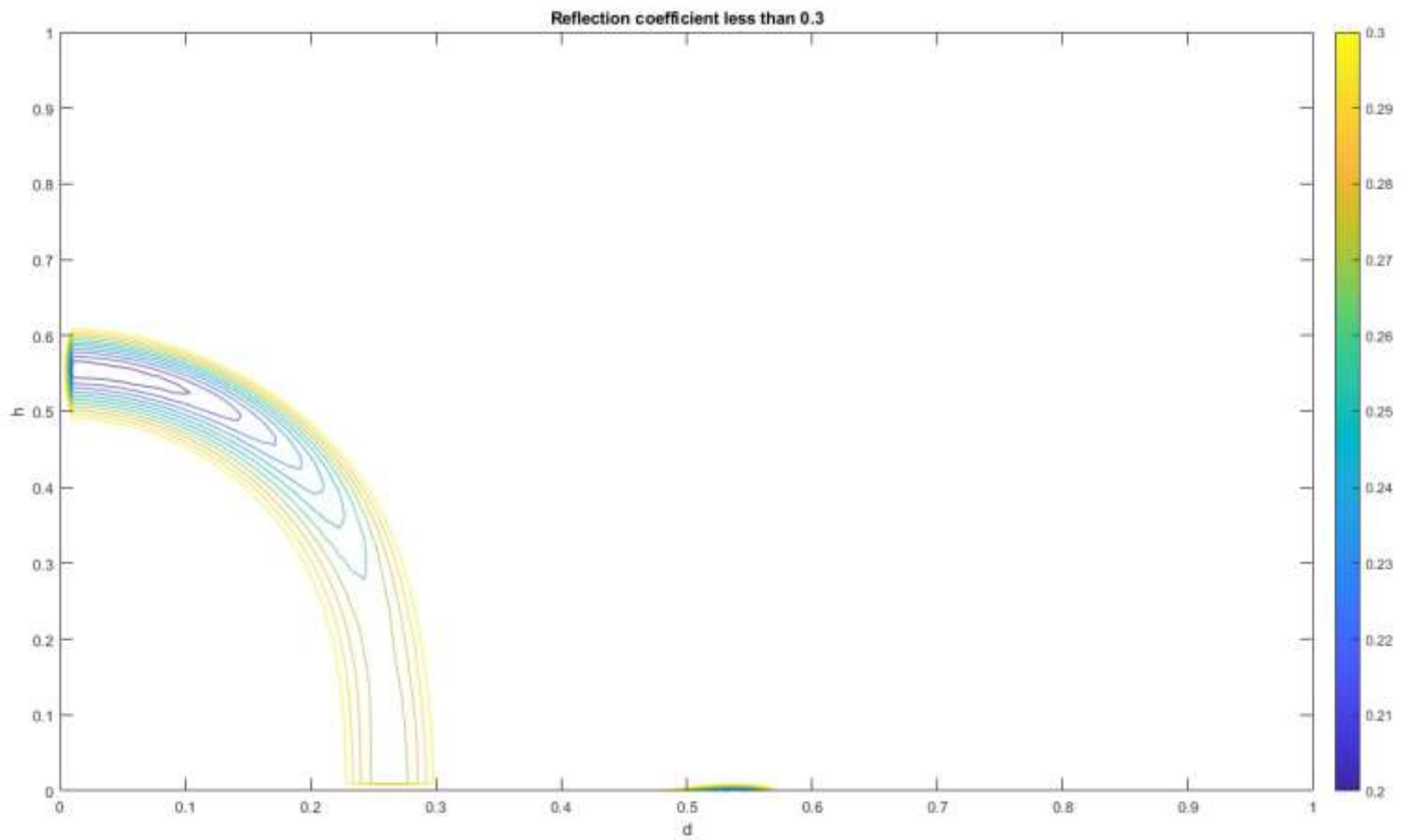
$$Z_{in} = \frac{V_2}{I_2} \stackrel{\textcircled{1}}{=} Z_{in} = \frac{bI_1 + aI_2 + b[1-t][1-e]I_2}{I_2}$$

$$Z_{in} = (a-e) + (2b-2t) \frac{I_1}{I_2}$$

$$Z_{in} = (a-e) + (2b-2t) \left(\frac{t-b}{a+c-f-e} \right)$$

Γραφήματα surf & contour για τον υπολογισμό του συντελεστή ανάκλασης S11





Για αυτές τις τιμές του d και του h , ο S_{11} είναι μικρότερος του 0.3