

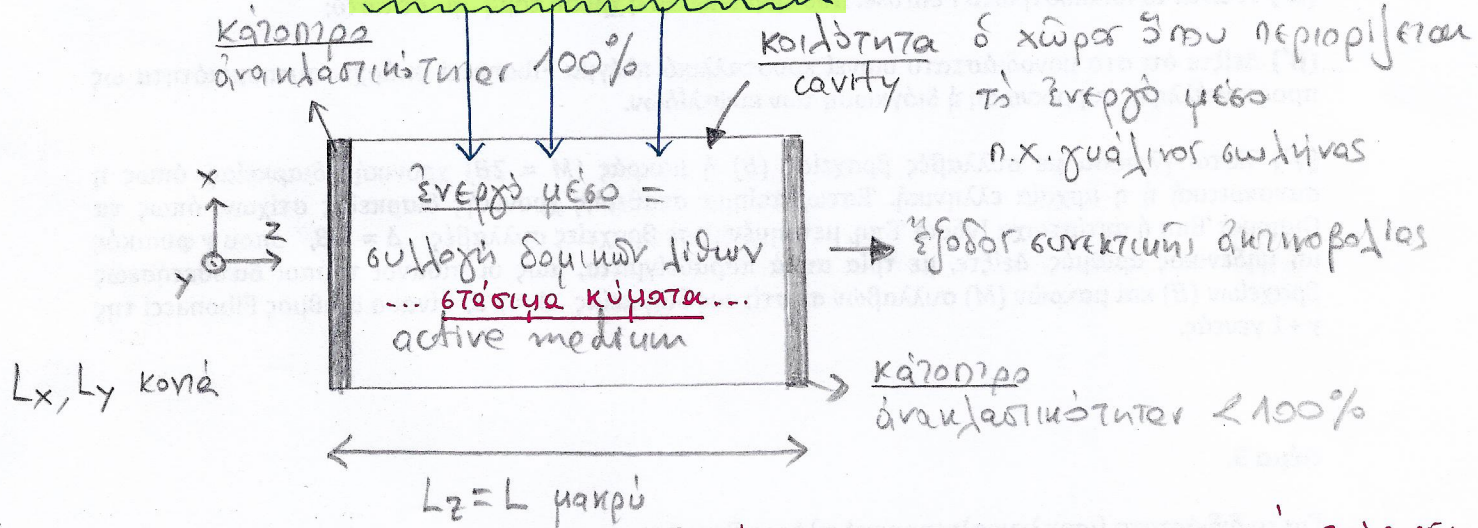
LASER

= Light Amplification by Stimulated Emission of Radiation

- XASER → X-LASER
- IRASER → IR-LASER
- UVASER → UV-LASER
- atom ASER → atom LASER

to lase, lasing...

ΜΗΧΑΝΙΣΜΟΣ ΔΙΕΓΕΡΣΗΣ



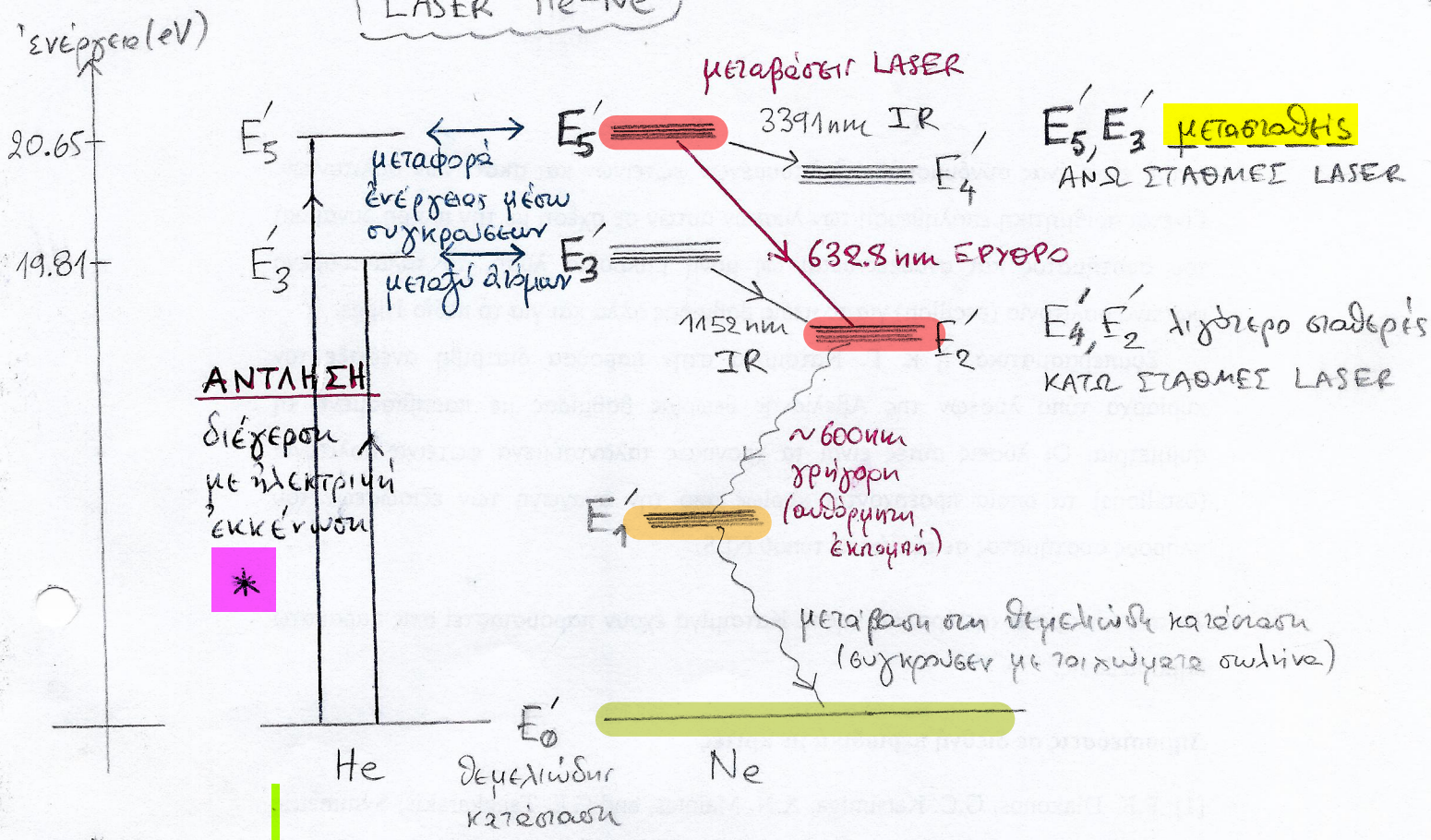
η γεωμετρία της κοιλότητας καθορίζει τους επιτρεπόμενους κανονικούς τρόπους:
 Διαμήκεις τρόποι (longitudinal modes) z οπτικός άξονας
 Ξηκάρσιοι τρόποι (transverse modes) xy

1879, Γερμανία	A. Einstein	1916-1917	Stimulated Emission
		1950-1960	κατασκευάζονται τα πρώτα MASER & LASER
		1964	Nobel στους Nikolay Basov, Aleksandr Prokhorov, Charles Townes

τότε μερικοί είχαν "λύση σε άσχημο πρόβλημα", (LASER)

σήμερα τα LASER χρησιμοποιούνται φυσική, βιολογία, επικοινωνίες ως εργαλείο ιατρική, έσοικισμός, καθ. ζωή, στρατό, βιομηχανία, κομμωτική...

LASER He-Ne



$\frac{\#Ne}{\#He} \approx \frac{1}{10}$ τα περισσότερα είναι He, ελέ ή η εκπομπή συνεκτιμή ακτινοβολία οφείλεται στο Ne

* Τα εξωτερικά ηλεκτρόνια συγκρούονται με άτομα He ή Ne και τα διεγείρουν, μεταβιβάζοντας τους την κινητική τους ενέργεια. Η μεταβίβαση αυτή είναι αποτελεσματικότερη στα άτομα He (για την μέση έχουν).

* Μετά, άτομα He διεγείρουν άτομα Ne $E_5 \approx E_5'$
 $E_3 \approx E_3'$
 Δηλαδή τα άτομα He δεν συμμετέχουν στο laser, αλλά αφορούν την αίσθηση της διεγέρσεως των ατόμων Ne που συμμετέχουν στο laser.

Μεταστάσις (metastable) εκ του Ιταλικού meta = ήμι, ήμισυ, μισό = μισοστάδερος

δηλ. ο χρόνος ζωής των E_5, E_3' δεν είναι μεν "άπειρος", αλλά είναι σημαντικός. Αντίθετα, ο χρόνος ζωής των E_4, E_2' είναι κατά πολύ μικρότερος. ΑΠΑΡΑΙΤΗΤΟ ΓΙΑ ΝΑ ΕΠΙΤΕΥΧΟΕΙ ΑΝΑΣΤΡΟΦΗ ΠΛΗΘΥΣΜΟΥ

Τα ενεργειακά επίπεδα έχουν λεπτή δομή \Rightarrow οι μεταβάσεις **δεν** είναι σφαιρικές αλλά έχουν εύρος (κατανομή γύρω από ένα κεντρικό μήκος κύματος) **δέλτα**

- $\lambda_1 = 632.8 \text{ nm}$ ερυθρός, έλαφρώς προς πορτοκαλί
- $\lambda_2 = 1152 \text{ nm}$ IR
- $\lambda_2' = 1523 \text{ nm}$ IR
- $\lambda_3 = 3391 \text{ nm}$ IR
- $\lambda_4 = 543.5 \text{ nm}$ πράσινο
- $\lambda_5 = 594.1 \text{ nm}$ κίτρινο
- $\lambda_6 = 604.6 \text{ nm}$ πορτοκαλί
- $\lambda_6' = 611.9 \text{ nm}$ πορτοκαλί

Το ποιά από αυτά τα χρώματα θα χρησιμοποιηθεί, εξαρτάται από την κατασκευή της διατάξεως LASER ηχ.

→ απόσταση δύο κατόπτρων (L)

→ επένδυση κατόπτρων με υλικό ^{το οποίο} διακτά μόνο ένα χρώμα ηχ ερυθρός

Τα φωτόνια ενός του χρώματος διασχίζουν πολλές φορές μέσω της κοιλότητας \Rightarrow πολλαπλασιασμός μέσω εξαναγκασμένης εκπομπής ενώ τα άλλα φωτόνια διαπερνούν τα κάτοπτρα και εξέρχονται της κοιλότητας

Υπάρχει \exists η πορτοκαλί, κίτρινα, πράσινα LASER He-Ne

Αλλά μεγαλύτερη απόδοση έχει το ερυθρό στα 632.8 nm

\exists ακόμα η δυνατότητα **συντονισμού** (tuning) \Rightarrow δύο ή περισσότερα μήκη κύματος

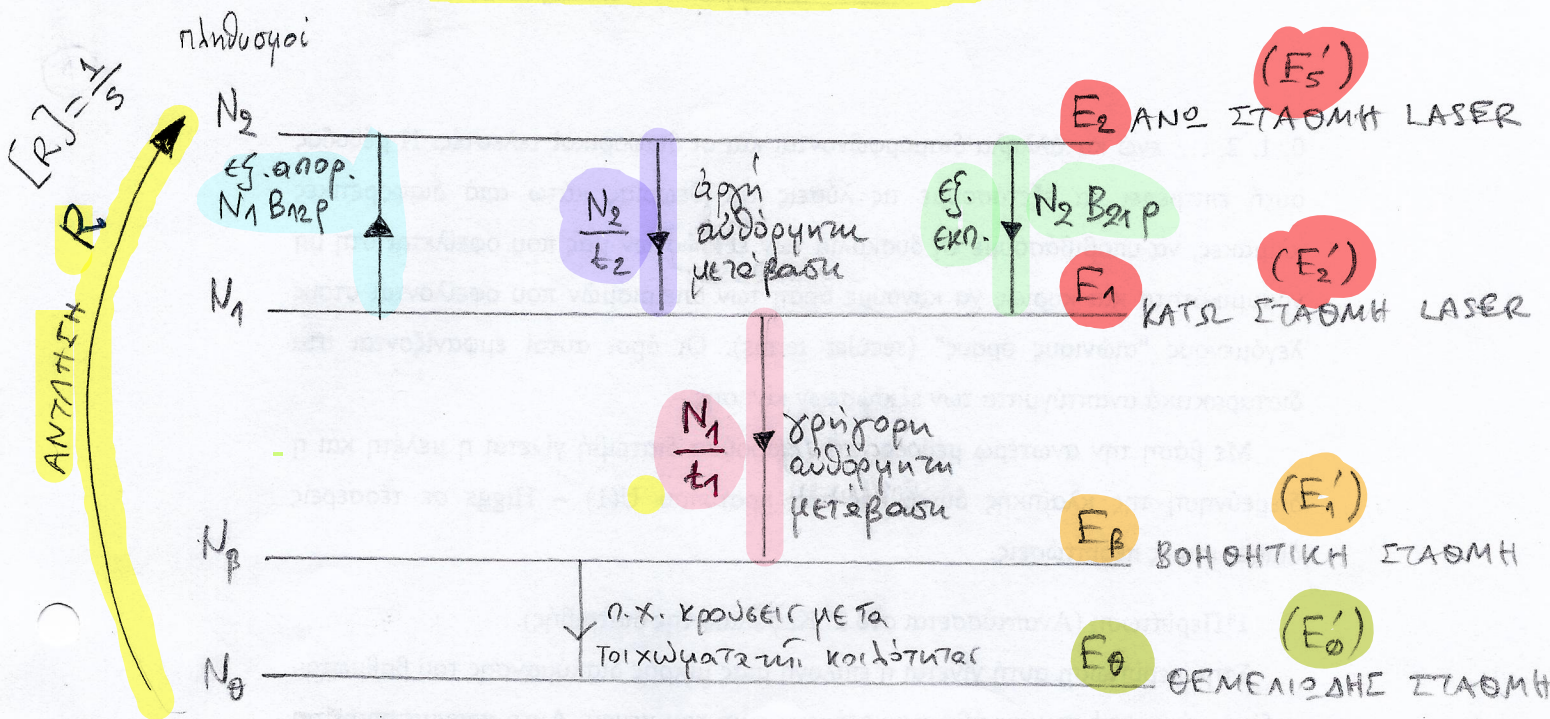
η επίδοση που προσφέρει το ενεργό μέσο είναι **~ 2%** σε ένα πέρασμα από το ένα κάτοπτρο στο άλλο

Ισχύς εξόδου 0.1 - 100 mW

ΑΝΑΚΛΑΣΤΙΚΟΤΗΤΑ ΚΑΤΟΠΤΡΩΝ

100% 99%

ΕΞΙΣΟΤΗΣΕΙΣ ΡΥΘΜΩΝ



\bullet $dW_{1 \rightarrow \beta}^{αυθ. εκρ.} = A_{1\beta} dt = \frac{dt}{t_1}$ $1 := A_{1\beta} t_1 \Leftrightarrow t_1 := \frac{1}{A_{1\beta}}$
 χρόνος ζωής της σε θύρα 1

$dW_{2 \rightarrow 1}^{αυθ. εκρ.} = A_{21} dt = \frac{dt}{t_2}$ $1 := A_{21} t_2 \Leftrightarrow t_2 := \frac{1}{A_{21}}$
 χρόνος ζωής της σε θύρα 2

$dN_{1 \rightarrow \beta}^{αυθ. εκρ.} = N_1 A_{1\beta} dt = \frac{N_1}{t_1} dt \Rightarrow \frac{dN_{1 \rightarrow \beta}^{αυθ. εκρ.}}{dt} = \frac{N_1}{t_1}$ $\rhoυθμός [] = \frac{1}{s}$

$dN_{2 \rightarrow 1}^{αυθ. εκρ.} = N_2 A_{21} dt = \frac{N_2}{t_2} dt \Rightarrow \frac{dN_{2 \rightarrow 1}^{αυθ. εκρ.}}{dt} = \frac{N_2}{t_2}$ $\rhoυθμός [] = \frac{1}{s}$

\bullet $dW_{2 \rightarrow 1}^{εφ. εκρ.} = B_{21} \rho(\nu) dt$

$dN_{2 \rightarrow 1}^{εφ. εκρ.} = N_2 B_{21} \rho(\nu) dt \Rightarrow \frac{dN_{2 \rightarrow 1}^{εφ. εκρ.}}{dt} = N_2 B_{21} \rho(\nu)$ $\rhoυθμός [] = \frac{1}{s}$

$$dW_{1 \rightarrow 2}^{ef. anap} = B_{12} \rho(\nu) dt$$

$$dN_{1 \rightarrow 2}^{ef. anap} = N_1 \cdot B_{12} \rho(\nu) dt \Rightarrow \frac{dN_{1 \rightarrow 2}^{ef. anap}}{dt} = N_1 B_{12} \rho(\nu) \text{ πυθγός } [] = \frac{1}{s}$$

♪ Αν είχαμε θερμοδυναμική ισορροπία θα γράφαμε

$$dN_{1 \rightarrow 2} = dN_{2 \rightarrow 1} \Leftrightarrow$$

$$N_1 dW_{1 \rightarrow 2}^{ef. anap} = N_2 (dW_{2 \rightarrow 1}^{aut. enn} + dW_{2 \rightarrow 1}^{ef. enn}) \Leftrightarrow$$

$$N_1 B_{12} \rho(\nu T) dt = N_2 (A_{21} dt + B_{21} \rho(\nu T) dt)$$

... \Rightarrow νόμος Planck κ $B_{12} = B_{21} := B$ $A_{21} := A$
 $\frac{A}{B} = \frac{8\pi h \nu^3}{c^3}$ $E_2 - E_1 = h\nu$

♪ ΤΩΡΑ ΟΜΩΣ ΕΧΟΥΜΕ απώλειες και άφιξη

↓
 t_0

↓
 R

ΕΠΙΣΗΣ $\rho(\nu)$ (όχι $\rho(\nu, T)$)

Άρα, αναμένουμε να δοθεί $N_1 = N_1(R, t_0, t_1, t_2)$

$N_2 = N_2(R, t_0, t_1, t_2)$

$\rho = \rho(R, t_0, t_1, t_2)$

Θα κατασκευάσουμε τις διαφορικές εξισώσεις των πυθγών

με την δήλωση $A_{21} = A$, $B_{21} = B_{12} = B$

$$= \frac{1}{t_2}$$

αυθ. εκτ.

$$\frac{dN_1}{dt} = \frac{N_2}{t_2} + N_2 B_{21} \rho - \frac{N_1}{t_1} - N_1 B_{12} \rho \Rightarrow$$

$$\frac{dN_1}{dt} = AN_2 + (N_2 - N_1) B \rho - \frac{N_1}{t_1}$$

$$\frac{dN_2}{dt} = R + N_1 B_{12} \rho - \frac{N_2}{t_2} - N_2 B_{21} \rho$$

$$\frac{dN_2}{dt} = R + (N_1 - N_2) B \rho - AN_2$$

$$[A] = \frac{1}{s}$$

$$[B] = \frac{m^3 Hz}{s J} = \frac{m^3}{Js^2}$$

$$[\rho] = \frac{J}{m^3 Hz} = \frac{Js}{m^3} \quad [R] = \frac{1}{s}$$

$$\left[\frac{d\rho}{dt} \right] = \frac{J}{m^3} = [\text{αριθηρό μέλος}]$$

$$\frac{d\rho}{dt} = -\frac{\rho}{t_0} + \left[-N_1 B_{12} \rho + N_2 B_{21} \rho + \frac{1}{\lambda} A_{21} N_2 \right] \frac{h\nu}{V} F(\nu)$$

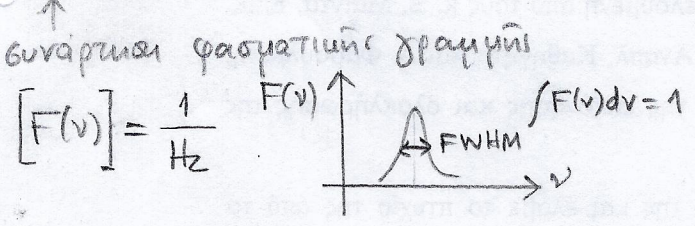
φαινομενολογικά, ή απώλεια στο κάτοτρο

Η αυθόρμητη έκποση γίνεται προς ομοδύναμη διεύθυνση, άρα, δεν καρηνώμασε στο $A_{21} N_2$ για σύζευση της ΗΜ ακτινοβ στην κοιλότητα.

$$\left[\frac{\rho}{t_0} \right] = \left[\frac{J}{m^3} \right]$$

Καρηνώμασε μόνο στα φωτόνια λ εκπέμπονται σε διεύθυνση περίπου παράλληλη στον άξονα, τον οποίο ορίσουν τα δύο κάτοτρο

$F(\nu)$ δείχνει τη μορφή της γραμμής έκποσης



FWHM = Full Width at Half Maximum
Πλήρες Εύρος στο 1/2 Μέγιστου

Για το ίδιο αέριο, γὰρ ἄφορᾷ μόνο ἕνα μικρὸ κομμάτι τῆς δόξης στερεῖς γωνίας

Για αέριο βάζουμε A'_{21} και ὄχι A_{21}

$$A'_{21} \ll A_{21}$$

π.χ. $A'_{21} = 10^9 A_{21}$

$$\left[\frac{h\nu}{V} F(\nu) \right] = \frac{J}{m^3 Hz} = \frac{Js}{m^3}$$

$$[\text{δεδιο μέλος}] = \frac{J}{m^3}$$

$$\frac{d\rho}{dt} = -\frac{\rho}{t_0} + \left[(N_2 - N_1) B \rho + A' N_2 \right] \frac{h\nu}{V} F(\nu)$$

αν και μικρός, είναι ο μόνος που οδηγεί σε $\frac{d\rho}{dt} > 0$ όταν άκτορα ρ στην κοιλότητα

(5)

$$\frac{dN_1}{dt} = AN_2 + (N_2 - N_1)B\rho - \frac{N_1}{t_1}$$

$$\frac{dN_2}{dt} = -AN_2 + (N_1 - N_2)B\rho + R$$

$$\frac{d\rho}{dt} = -\frac{\rho}{t_0} + [(N_2 - N_1)B\rho + A'N_2] \frac{h\nu}{V} F(\nu)$$

$$n_i := \frac{N_i}{V}$$

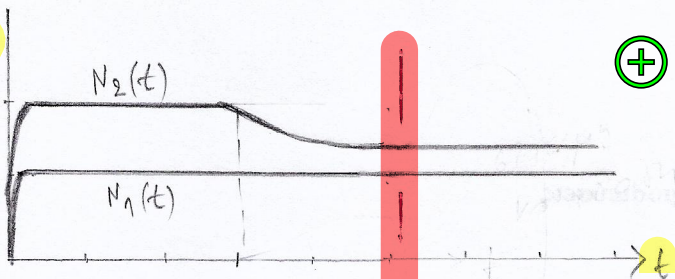
$$r := \frac{R}{V}$$

$$\frac{dn_1}{dt} = An_2 + (n_2 - n_1)B\rho - \frac{n_1}{t_1}$$

$$\frac{dn_2}{dt} = -An_2 + (n_1 - n_2)B\rho + r$$

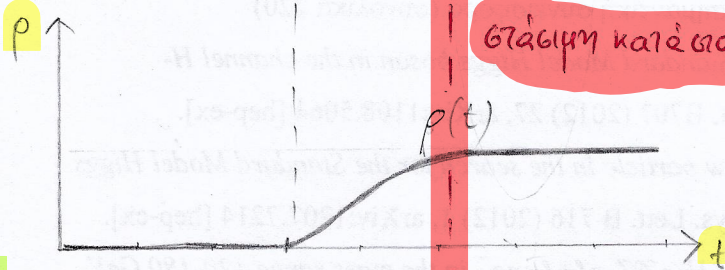
$$\frac{d\rho}{dt} = -\frac{\rho}{t_0} + [(n_2 - n_1)B\rho + A'n_2] h\nu F(\nu)$$

N_1, N_2



(+)

πρΖ



στάσιμη κατάσταση

μονάδες

$$\frac{1}{s} \frac{dN_1}{dt} = \overset{\text{αυθ. εκη.}}{AN_2} + \overset{\text{εκη.}}{(N_2 - N_1)B\rho} - \overset{\text{αυθ. εκη. προς βανδ. σκέδαση}}{\frac{N_1}{t_1}}$$

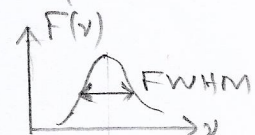
$$A = A_{21} = \frac{1}{t_2} \quad A_{12} = \frac{1}{t_1}$$

$$\frac{1}{s} \frac{dN_2}{dt} = -\overset{\text{αυθ. εκη.}}{AN_2} + \overset{\text{αυθ. εκη.}}{(N_1 - N_2)B\rho} + \overset{\text{αυθ. εκη.}}{R}$$

$$B_{21} = B_{12} = B \quad \rho(\nu)$$

$$\frac{J}{m^3} \frac{d\rho}{dt} = -\frac{\rho}{t_0} + \left[\overset{\text{εκη.}}{(N_2 - N_1)B\rho} + \overset{\text{αυθ. εκη.}}{A'N_2} \right] \frac{h\nu}{V} F(\nu)$$

πραγματική συνάρτηση



$$\int F(\nu) d\nu = 1$$

$$[F(\nu)] = \frac{1}{Hz}$$

φαινομενολογικός, οι απώλειες στα κάτομπα

Προσέγγιση συν στεγανά

$$n_i := \frac{N_i}{V} \quad r := \frac{R}{V}$$

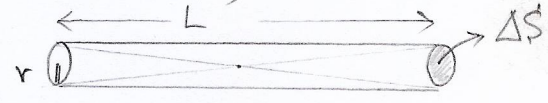
$$\frac{1}{m^3 \cdot s} \frac{dn_1}{dt} = An_2 + (n_2 - n_1)B\rho - \frac{n_1}{t_1}$$

$$\frac{1}{m^3 \cdot s} \frac{dn_2}{dt} = -An_2 + (n_1 - n_2)B\rho + r$$

$$\frac{J}{m^3} \frac{d\rho}{dt} = -\frac{\rho}{t_0} + \left[(n_2 - n_1)B\rho + A'n_2 \right] h\nu F(\nu)$$

Άσκηση 5

Να εκτιμηθεί ο παράγων A' για κυλινδρική κοιλότητα ακτίνας $r = 1 \text{ mm}$ και μήκους $L = 10 \text{ cm}$, για ΔS που βρίσκεται στο κέντρο της κοιλότητας



$$\Delta\Omega \approx \frac{\Delta S}{\left(\frac{L}{2}\right)^2} = \frac{\pi r^2}{\left(\frac{L}{2}\right)^2} = 4\pi \left(\frac{r}{L}\right)^2$$

$$\frac{A'}{A} = \frac{\Delta\Omega}{\Omega_{\text{ολ}}} = \left(\frac{r}{L}\right)^2 = \left(\frac{1}{100}\right)^2 = 10^{-4}$$

ΟΠΟΤΕ, κατά προσέγγιση

$$\frac{A'}{A} = \frac{1}{V} \int_V d^3r \frac{\Delta\Omega}{\Omega_{\text{ολ}}}$$

(2)

ΣΤΑΣΙΜΗ ΚΑΤΑΣΤΑΣΗ

$$\frac{dN_1}{dt} = \frac{dN_2}{dt} = 0 = \frac{dp}{dt}$$

$$AN_2 + B\rho(N_2 - N_1) - \frac{N_1}{t_1} = 0 \quad (1)$$

$$-AN_2 + B\rho(N_1 - N_2) + R = 0 \quad (2)$$

$$-\frac{\rho}{t_0} + [B\rho(N_2 - N_1) + \underbrace{A'N_2}] \frac{h\nu}{V} F(\nu) = 0$$

$A' \ll A$
 ως το αγνοούμε
 στη στατική κατάσταση

$$-\frac{\rho}{t_0} + B\rho(N_2 - N_1) \frac{h\nu}{V} F(\nu) = 0 \quad (3)$$

$$B\rho(N_2 - N_1) = \frac{\rho}{t_0 \frac{h\nu}{V} F(\nu)} \quad (3')$$

(1)(2) ⊕ $R = \frac{N_1}{t_1} \Rightarrow N_1 = t_1 R \quad (A)$
 ανάλογο της απόδοσης με συν. ανάλογος t_1

(2)(3') ⊕ $-AN_2 + R = \frac{\rho}{t_0 \frac{h\nu}{V} F(\nu)} \Rightarrow R - \frac{\rho}{t_0 \frac{h\nu}{V} F(\nu)} = AN_2 \Rightarrow$

$$N_2 = \frac{R}{A} - \frac{\rho}{A t_0 \frac{h\nu}{V} F(\nu)} \quad (4)$$

$\rho = 0$ $\rho > 0$

(m) $\rho = 0 \Rightarrow N_2 = \frac{R}{A} \Rightarrow N_2 = t_2 R \quad (BTT)$
 ανάλογο της απόδοσης με συν. ανάλογος t_2

(n) $\rho > 0 \xrightarrow{(4)} \frac{R}{A} - N_2 > 0 \Rightarrow R > AN_2$
 $\left. \begin{array}{l} N_1 = t_1 R \\ A = 1/t_2 \end{array} \right\} \frac{N_1}{t_1} > AN_2 = \frac{N_2}{t_2} \Rightarrow \frac{t_2}{N_2} > \frac{t_1}{N_1}$

για $\rho \neq 0 \Rightarrow$ στην κατάσταση ρ συν (3')

(3') $\Rightarrow B \left(\frac{R}{A} - \frac{\rho}{A t_0 \frac{h\nu}{V} F(\nu)} \right) - B t_1 R = \frac{1}{t_0 \frac{h\nu}{V} F(\nu)} \Rightarrow$ λύνουμε ως προς ρ

⊕ $\rho = R t_0 \frac{h\nu}{V} F(\nu) \frac{t_2 - t_1}{t_2} - \frac{1}{B t_2}$
 $\rho > 0 \Rightarrow$ αν $t_2 < t_1 \Rightarrow \rho < 0 \Rightarrow$
 $\boxed{t_2 > t_1}$

$$\rho > 0$$

→ R > λύνονται ως προς R

$\frac{1}{B t_0 (t_2 - t_1) \frac{h\nu}{V} F(\nu)}$	RC
$:= R_c \text{ κρίσιμη 'αύξηση'}$	

$$\varphi := t_0 \frac{h\nu}{V} F(\nu) \quad (4)$$

$$R_c = \frac{1}{B \varphi (t_2 - t_1)} \quad (5) \Rightarrow \varphi = \frac{1}{B R_c (t_2 - t_1)}$$

$$\oplus \Rightarrow \rho = \frac{AR}{B R_c} - \frac{A}{B} \quad (7)$$

(4)
(5)

$$N_2 = t_2 R - \frac{1}{A \varphi} \left(\frac{AR}{B R_c} - \frac{A}{B} \right)$$

$$N_2 = t_2 R - \cancel{B R_c (t_2 - t_1)} \frac{R}{\cancel{B R_c}} + \frac{B R_c (t_2 - t_1)}{B}$$

$$\Rightarrow N_2 = t_1 R + (t_2 - t_1) R_c \quad (B \eta 2)$$

$$N_2 = \cancel{t_2 R} - \cancel{t_2 R} + t_1 R + R_c (t_2 - t_1) \Rightarrow$$

Συνοψίζοντας, στη σταθισμένη κατάσταση $\frac{dN_1}{dt} = \frac{dN_2}{dt} = 0 = \frac{d\rho}{dt}$

$$N_1 = t_1 R \quad \forall R$$

$$N_2 = \begin{cases} t_2 R & \forall R \leq R_c \\ t_1 R + (t_2 - t_1) R_c & \forall R \geq R_c \end{cases}$$

$$\frac{t_2}{N_2} > \frac{t_1}{N_1}$$

$$t_2 > t_1$$

$$\rho = \begin{cases} 0 & \forall R \leq R_c \\ \frac{AR}{B R_c} - \frac{A}{B} = \frac{1}{B t_2 R_c} R - \frac{1}{B t_2} & \forall R \geq R_c \end{cases}$$

• Διασπορά ή η/η δυσμοδ $\Delta N := N_2 - N_1 \Rightarrow$

$$\Delta N = \begin{cases} (t_2 - t_1) R & \forall R \leq R_c \\ (t_2 - t_1) R_c & \forall R \geq R_c \end{cases}$$

$$\text{'Αρα } \Delta N > 0 \Leftrightarrow t_2 > t_1$$

$\rho > 0 \Rightarrow$ (λύση ως προς R)

$$R > \frac{1}{B t_0 (t_2 - t_1) \frac{h\nu}{V} F(\nu)} : R_c \text{ κρίσιμη διαλύση} = \frac{1}{B \varphi (t_2 - t_1)} \Leftrightarrow \varphi = \frac{1}{B R_c (t_2 - t_1)} \quad (5)$$

$$\varphi := t_0 \frac{h\nu}{V} F(\nu) \quad (4)$$

$$\oplus \Rightarrow \rho = R \frac{1}{B R_c (t_2 - t_1)} \frac{(t_2 - t_1)}{t_2} - \frac{1}{B t_2} \Rightarrow \rho = \frac{A}{B} \frac{R}{R_c} - \frac{A}{B} \quad (6)$$

$$\begin{matrix} (4) \\ (5) \end{matrix} \Rightarrow N_2 = t_2 R - \frac{1}{A \varphi} \left(\frac{A}{B} \frac{R}{R_c} - \frac{A}{B} \right) = t_2 R - \frac{R}{\varphi B R_c} + \frac{1}{\varphi B}$$

$$N_2 = t_2 R - (t_2 - t_1) R + R_c (t_2 - t_1) \Rightarrow$$

$$N_2 = t_1 R + (t_2 - t_1) R_c \quad (B72)$$

$$R_c := \frac{1}{B t_0 (t_2 - t_1) \frac{h\nu}{V} F(\nu)}$$

⊕ $t_0 \uparrow \Rightarrow \frac{\rho}{t_0}$ αντίστροφως στα κλάσματα \downarrow
 $\Rightarrow R_c \downarrow$

⊕ $R_c > 0 \Leftrightarrow t_2 > t_1$

⊕ $(t_2 - t_1) \uparrow \Rightarrow R_c \downarrow$

$$\frac{A}{B} = \frac{8\pi h\nu^3}{c^3} \Leftrightarrow \frac{1}{B} = \frac{8\pi h\nu^3 t_2}{c^3} \Rightarrow$$

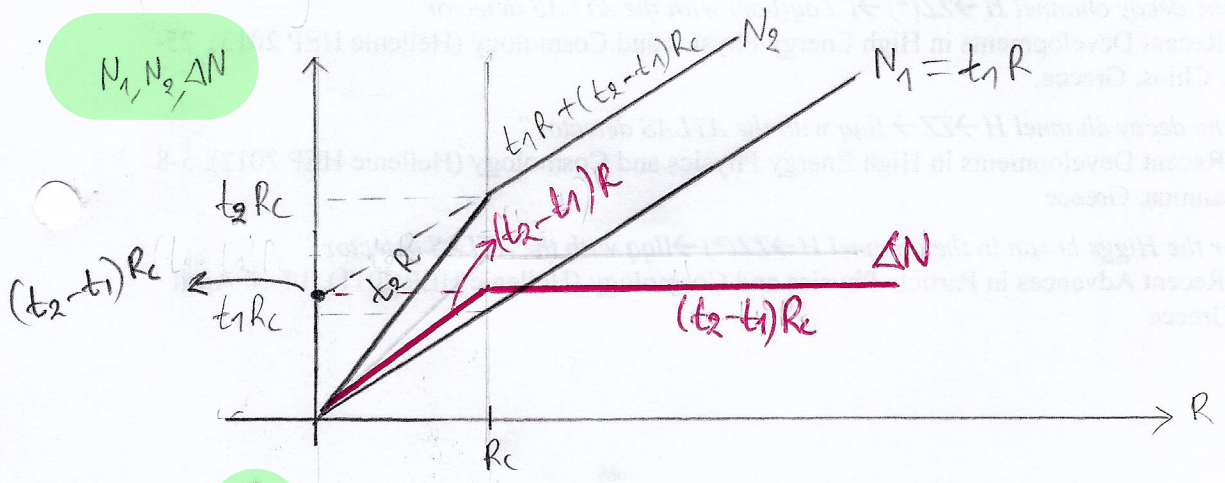
$$R_c = \frac{8\pi h\nu^3 t_2}{t_0(t_2 - t_1) \frac{h\nu}{V} F(\nu) c^3} \propto \nu^2 \Rightarrow R_c(\text{μικροκυματα}) < R_c(\text{δραση})$$

⊕ Όλα αυτά έχουν νόημα εφ' όσον εκπέμπεται ή μεταπίπτει από την άνω στάθμη (2) στην κάτω στάθμη (1) και αντίστροφα

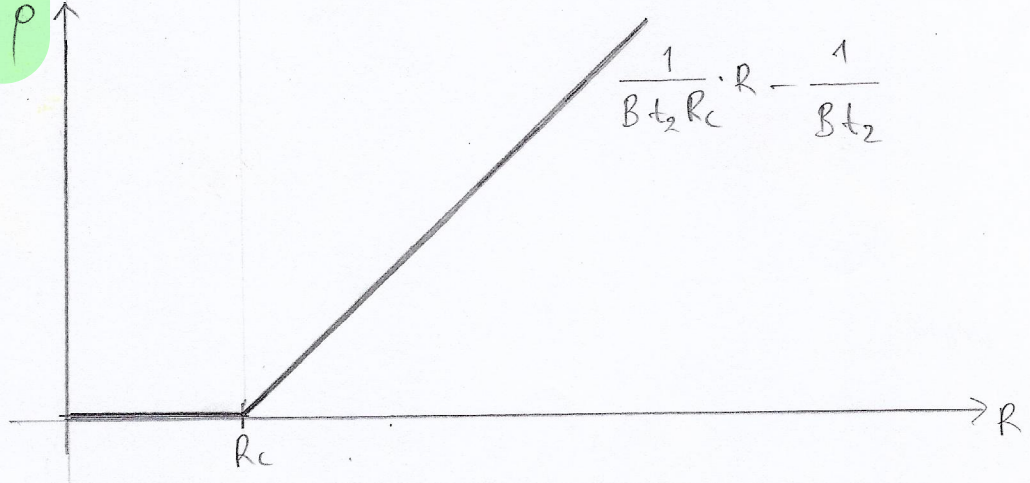
Θα πρέπει $\int d^3r \Phi_1^*(\vec{r}) \vec{r} \Phi_2(\vec{r}) \neq 0$

Εξίσωση $\int d^3r \Phi_1^*(\vec{r}) \vec{r} \Phi_2(\vec{r}) = 0$

$N_1, N_2, \Delta N$



ρ



$$n_i := \frac{N_i}{V} \quad r := \frac{R}{V} \quad r_c := \frac{R_c}{V}$$

$$[n_i] = \frac{1}{m^3} \quad [r] = \frac{1}{s \cdot m^3} \quad [r_c] = \frac{1}{s \cdot m^3}$$

$$n_1 = t_1 r \quad \forall r$$

$$n_2 = \begin{cases} t_2 r & \forall r \leq r_c \\ t_1 r + (t_2 - t_1) r_c & \forall r > r_c \end{cases}$$

ρ_0

$$\rho = \begin{cases} 0 & \forall r \leq r_c \\ \frac{1}{B t_2 r} \cdot r - \frac{1}{B t_2} & \forall r > r_c \end{cases}$$

$$\Delta n := n_2 - n_1 = \begin{cases} (t_2 - t_1) r & \forall r \leq r_c \\ -(t_2 - t_1) r_c & \forall r > r_c \end{cases}$$

dW

$B t_2$

As τις παίρνουμε αδιάστατες...

$n_0 := t_2 r_c$

$[n_0] = s \cdot \frac{1}{s m^3} = \frac{1}{m^3} \Rightarrow$ χρήσιμο για αδιάστατοποίηση των n_i

$\tau := \frac{t}{t_2}$

$[\tau] = 1$ συνολική μετράμε το χρόνο σε πολλαπλασιαστές του χρόνου t_2 ανω ορίου

$\tau_0 := \frac{t_0}{t_2}$

$[\tau_0] = 1$

$\tau_1 := \frac{t_1}{t_2}$

$[\tau_1] = 1$

$r_N := \frac{r}{r_c}$

$[r_N] = 1$

$\rho := B t_2 \rho$

$[\rho] = \frac{m^3 Hz}{J s} \cdot s \cdot \frac{J}{m^3 Hz} = 1$

$v_1 := \frac{n_1}{n_0}$

$[v_1] = 1$

$v_2 := \frac{n_2}{n_0}$

$[v_2] = 1$

εξαρτώνται μόνο από τ, r_N

$$v_1 = \begin{cases} \tau_1 r_N & \forall r_N \\ \tau_1 & \forall r_N \leq 1 \\ \tau_1 r_N + (1 - \tau_1) & \forall r_N > 1 \end{cases}$$

$$v_2 = \begin{cases} 0 & \forall r_N \leq 1 \\ r_N - 1 & \forall r_N > 1 \end{cases}$$

$$\rho = \begin{cases} 0 & \forall r_N \leq 1 \\ r_N - 1 & \forall r_N > 1 \end{cases}$$

$$\Delta v := v_2 - v_1 = \begin{cases} (1 - \tau_1) r_N & \forall r_N \leq 1 \\ (1 - \tau_1) & \forall r_N > 1 \end{cases}$$

\oplus n.x. $dW = B \rho dt \Rightarrow [B] = \frac{1}{[\rho][dt]} = \frac{m^3 Hz}{J \cdot s}$

$\therefore [B \rho dt] = 1 \quad \wedge \quad [B \rho t] = 1$

n.x. γα τ₁ = 0.5 n_N = 1.5

n.x. γε τ₂ = 0.5 n_N = 0.5

γ₁ = 0.75

ν₁ = 0.25

ν₂ = 1.25

ν₂ = 0.5

Δν = 0.5

Δν = 0.25

θ = 0.5

θ = 0

$$\frac{dn_1}{dt} = A n_2 + (n_2 - n_1) B \rho - \frac{n_1}{t_1} \quad \cdot \frac{t_2}{n_0} \quad n_i = \frac{N_i}{V}$$

$$\frac{dn_2}{dt} = -A n_2 + (n_1 - n_2) B \rho + r \quad \cdot \frac{t_2}{n_0} \quad r_i = \frac{R_i}{V}$$

$$\frac{d\rho}{dt} = -\frac{\rho}{t_0} + [(n_2 - n_1) B \rho + A' n_2] h\nu F(\nu) \cdot B t_2^2 \quad r_{ci} = \frac{R_{ci}}{V}$$

$$\rightarrow \frac{dv_1}{dt} = v_2 + (v_2 - v_1) \rho - \frac{v_1}{\tau_1} \quad *1$$

$$\rightarrow \frac{dv_2}{dt} = -v_2 + (v_1 - v_2) \rho + r_N \quad *2$$

$$R_{ci} = \frac{1}{B t_0 (t_2 - t_1) \frac{h\nu}{V} F(\nu)}$$

$$r_c = \frac{1}{B t_0 (t_2 - t_1) h\nu F(\nu)}$$

$$\rightarrow \frac{d\rho}{dt} = -\frac{\rho}{t_0} + \left[\frac{(n_2 - n_1) B \rho B t_2^2 + A' n_2 B t_2^2}{n_0} \right] h\nu F(\nu) \cdot n_0$$

$$\frac{d\rho}{dt} = -\frac{\rho}{t_0} + \left[(v_2 - v_1) \rho + \frac{A'}{A} v_2 \right] B t_2 h\nu F(\nu) t_2 r_c$$

$$\frac{B t_2 h\nu F(\nu) t_2}{B t_0 (t_2 - t_1) h\nu F(\nu)} = \frac{1}{t_0 (1 - \tau_1)}$$

$$\boxed{\frac{d\rho}{dt} = -\frac{\rho}{t_0} + \left[(v_2 - v_1) \rho + \frac{A'}{A} v_2 \right] \frac{1}{t_0 (1 - \tau_1)}} \quad *3$$

Οι *1, *2, *3 είναι αδιόριστοι: όλα τα μεγέθη είναι αδιόριστα

τα v_1, v_2, ρ εξαρτώνται από τα $t_0, \tau_1, r_N, \frac{A'}{A}$

laser.m

calllasercommands.m

γενικώς

ΑΔΙΑΣΤΑΤΕΣ
ΕΞΙΣΩΣΕΙΣ

στάθιμη κατάσταση

$$\frac{dv_1}{dt} = -\frac{v_1}{\tau_1} + \theta(v_2 - v_1) + v_2$$

$$\frac{dv_2}{dt} = v_N + \theta(v_1 - v_2) - v_2$$

$$\frac{d\theta}{dt} = -\frac{\theta}{\tau_0} + \left[\theta(v_2 - v_1) + \frac{A'}{A} v_2 \right] \frac{1}{\tau_0(1 - \tau_1)}$$

$$v_1 = \tau_1 v_N$$

$$v_2 = \begin{cases} v_N & v_N < 1 \\ \tau_1 v_N + (1 - \tau_1) & v_N \geq 1 \end{cases}$$

$$\theta = \begin{cases} 0 & v_N < 1 \\ v_N - 1 & v_N \geq 1 \end{cases}$$

$$\Delta v := v_2 - v_1 = \begin{cases} (1 - \tau_1) v_N & v_N < 1 \\ (1 - \tau_1) & v_N \geq 1 \end{cases}$$

Επί παραδείγματι: $\tau_0 = 10, \frac{A'}{A} = 10^{-9}, \tau_1 = 0.5$

$v_N = 0.5, 1, 1.5, 2, 2.5$

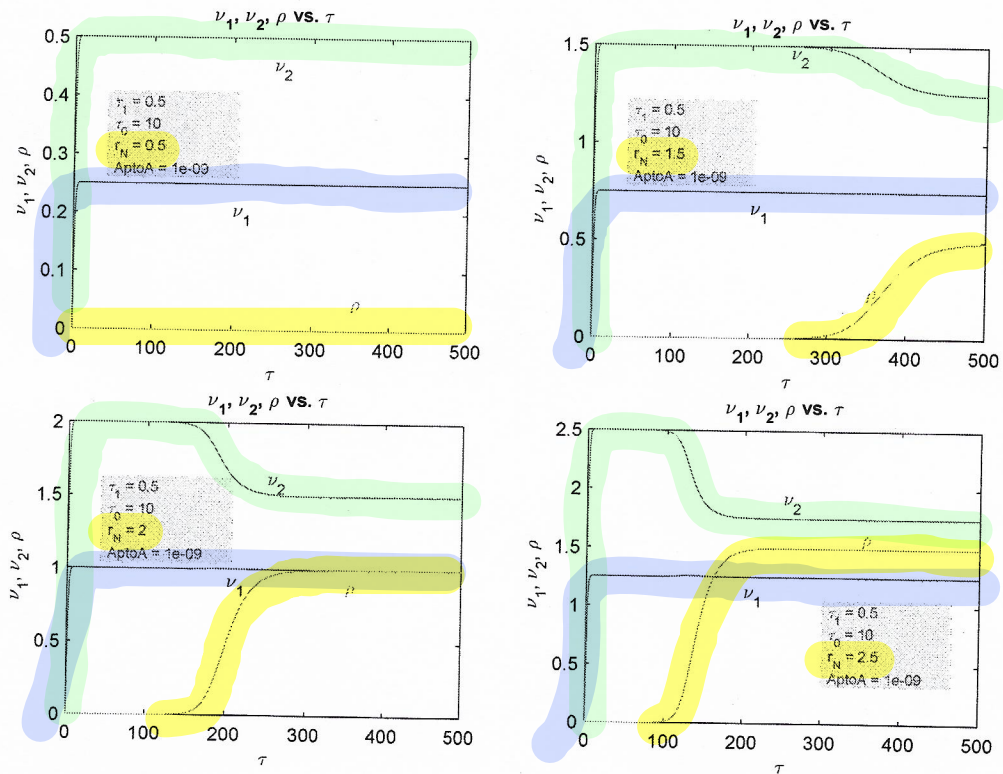
Στην στάθιμη κατάσταση				
v_N	v_1	v_2	θ	Δv
0.5	0.25	0.5	0	0.25
1	0.5	1.0	0	0.5
1.5	0.75	1.25	0.5	0.5
2	1.0	1.5	1.0	0.5
2.5	1.25	1.75	1.5	0.5

Επίσης $v_N \uparrow \Rightarrow \frac{dv_2}{dt} \uparrow \Rightarrow$

$\frac{A'}{A} v_2 \uparrow \Rightarrow \frac{d\theta}{dt} \uparrow \Rightarrow$

ή θ γίνεται χρησιμοποιείται αίσθησης

Εν είδει παραδείγματος, ας υποθέσουμε ότι θέλουμε να δούμε την επίδραση της μεταβολής του r_N στη μεταβολή των ν_1 , ν_2 , ρ συναρτήσει του τ . Ας υποθέσουμε ότι κρατάμε σταθερά τα $\tau_0 = 10$, $\frac{A'}{A} = 10^{-9}$ και $\tau_1 = 0.5$. Ας μεταβάλλουμε το r_N θέτοντας τις τιμές 0.5, 1.5, 2.0, 2.5. Το αποτέλεσμα της επιλύσεως των εξισώσεων των ρυθμών με τα προγράμματα μας φαίνεται στο Σχήμα 5.9. Παρατηρούμε αρχικά ότι όταν πια οι τιμές των ν_1 , ν_2 , ρ έχουν σταθεροποιηθεί, δηλαδή έχουμε φτάσει στην στάσιμη κατάσταση, αυτές συμπίπτουν με τις προβλέψεις των Εξ. 5.69, 5.70, 5.71. Ακόμα, αξίζει να σημειώσουμε γιατί υπάρχει διαφορά στο χρόνο που χρειάζεται η ρ για να γίνει αισθητή. Ο λόγος είναι ότι αυξάνοντας την αδιάστατη άντληση r_N , αυξάνεται ο ν_2 λόγω της Εξ. 5.74, οπότε στην Εξ. 5.75 αυξάνεται ο όρος $\frac{A}{A'}\nu_2$ που είναι ο μοναδικός που οδηγεί σε $\frac{d\rho}{d\tau} > 0$ όταν το ρ είναι αμελητέο.



Σχήμα 5.9: Η επίδραση της μεταβολής του r_N στη μεταβολή των ν_1 , ν_2 , ρ συναρτήσει του τ . Κρατάμε σταθερά τα $\tau_0 = 10$, $\frac{A'}{A} = 10^{-9}$ και $\tau_1 = 0.5$, ενώ μεταβάλλουμε το r_N θέτοντας τις τιμές 0.5, 1.5, 2.0, 2.5. Στην εικόνα εμφανίζεται ρ αλλά πρόκειται για το αδιάστατο ρ της Εξ. 5.75.