

مبحث چهارم : MR Signal Characteristics

Free induction decay: FID
 RF echo
 Gradient echo

فرضیات:

- پالس‌های RF را به منزله عملگرهای لحظه‌ای فرض می‌کنیم.
- حساسیت کویل گیرنده و شدت میدان الکترومغناطیسی B_1 (کویل فرستنده) را در همه نقاط یکسان فرض می‌کنیم.
- قابع چگالی طیفی اسپین $\rho(\omega)$ را معرفی می‌کنیم که $\rho(\omega)$ در واقع معرف دامنه مغناطیس شدگی ایزوکرومات متناظر با ω است.

$$\begin{aligned}
 dM(\omega) &= \rho(\omega)d\omega & M &= \int \rho(\omega)d\omega \\
 s(t) &= \int_{object} M_{xy}(r, 0) B_r(r) e^{-\frac{t}{T_2}} e^{-i\omega(r)t} dr \\
 ds(t) &= \rho(\omega) e^{-\frac{t}{T_2}} e^{-i\omega t} \\
 s(t) &= \int \rho(\omega) e^{-\frac{t}{T_2}} e^{-i\omega t} d\omega
 \end{aligned}$$

اگر از میرایی T_2 صرفنظر کنیم

$$s(t) = \int \rho(\omega) e^{-i\omega t} d\omega$$

اگر یک سیستم اسپین شامل N ایزوکرمات در فرکانس‌های $\omega_1, \dots, \omega_N$ باشد که دامنه هر کدام $M_{z,n}^0$ است.

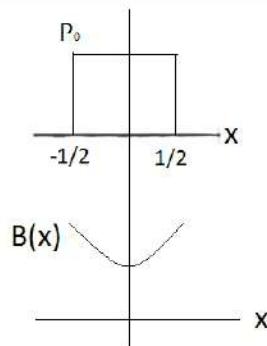
$$\rho(\omega) = \sum_{n=1}^N M_{z,n}^0 \delta(\omega - \omega_n)$$

مثال: اگر چگالی اسپین یک جسم با تابع $C(x) = \rho_0 II(x)$ بیان شده باشد و این جسم در یک میدان ناهمگن با رابطه $B(x) = B_0 + x^2$ قرار گیرد $\rho(\omega) = B_0 + x^2$. را برای این جسم محاسبه کنید.

$$s(t) = \int \rho_0 \prod(x) e^{-t/T_2} e^{-i\omega(x)t} dx$$

$$\omega(x) = \gamma \cdot B(x) = \gamma \cdot (B_0 + x^2)$$

$$s(t) = \int_{-\frac{1}{2}}^{\frac{1}{2}} \rho_0 \cdot e^{-t/T_2} \cdot e^{-i\gamma \cdot (B_0 + x^2)t} dx$$



$$\left. \begin{array}{l} \omega \triangleq \gamma \cdot (B_0 + x^2) \\ x = \sqrt{\frac{(\omega - \omega_0)}{\gamma}} \end{array} \right\} \Rightarrow dx = \frac{d\omega}{2\sqrt{(\omega - \omega_0)\gamma}}$$

تغییر متغیر:

$$s(t) = \int_{\gamma B_0}^{\gamma B_0 + \frac{\gamma}{4}} 2\rho_0 \cdot e^{-t/T_2} \cdot e^{-i\omega t} \frac{d\omega}{2\sqrt{(\omega - \omega_0)\gamma}} \Rightarrow \rho(\omega) = \begin{cases} \frac{\rho_0}{\sqrt{(\omega - \omega_0)\gamma}} & \omega_0 < \omega < \omega_0 + \frac{\gamma}{4} \\ 0 & O.W. \end{cases}$$

سیگنال (Free Induction Decays) FID

Free : حاصل از precession Free

Induction : سیگنال اندازه‌گیری شده ناشی از القای الکترومغناطیسی

Decay : میرایی

در حالت ساده که فقط یک ایزوکرومات داشته باشیم:

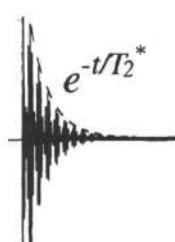
$$s(t) = M_z^0 \sin \alpha \cdot e^{-t/T_2} \cdot e^{-i\omega_0 t} \quad \text{بعد از یک پالس تحریک } \alpha \text{ درجه:}$$

FID در حالت کلی:

$$s(t) = \sin(\alpha) \cdot \int \rho(\omega) e^{-t/T_2} e^{-i\omega t} d\omega$$

نرخ میرایی سیگنال دیگر T_2^* نیست و T_2^* خواهد بود.

$$T_2^* : effective T_2 \quad T_2^* < T_2$$



مثال: در حالت خاص که ناهمگنی میدان مغناطیسی فرم لورنتزین داشته باشد T_2^* را محاسبه کنید:

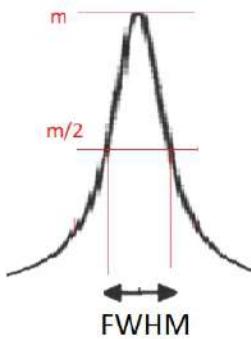
$$\rho(\omega) = M_z^0 \cdot \frac{(\gamma \Delta B_0)^2}{(\gamma \Delta B_0)^2 + (\omega - \omega_0)^2} \Rightarrow \text{ناهمگنی دارای توزیع لورنتزین}$$

$$s(t) = \sin(\alpha) M_z^0 e^{-\gamma/T_2} \int \frac{(\gamma \Delta B_0)^2}{(\gamma \Delta B_0)^2 + (\omega - \omega_0)^2} e^{-i\omega t} d\omega \xrightarrow{\frac{2a}{a^2 + \omega^2}} e^{-a|t|} B_1^e(t)$$

$$= \sin(\alpha) M_z^0 e^{-\gamma/T_2} e^{-i\omega_0 t} \int \frac{(\gamma \Delta B_0)^2}{(\gamma \Delta B_0)^2 + \omega^2} e^{-i\omega t} d\omega$$

$$s(t) = M_z^0 \cdot \sin(\alpha) e^{-\gamma/T_2} e^{-i\omega_0 t} \cdot (\pi \gamma \Delta B_0) e^{\gamma \Delta B_0 t} \quad t > 0$$

$$\Rightarrow s(t) = A e^{-\gamma/T_2} e^{-i\omega_0 t} \quad \Rightarrow \frac{1}{T_2^*} = \frac{1}{T_2} + \gamma \Delta B_0$$



توزیع لورنتزین:

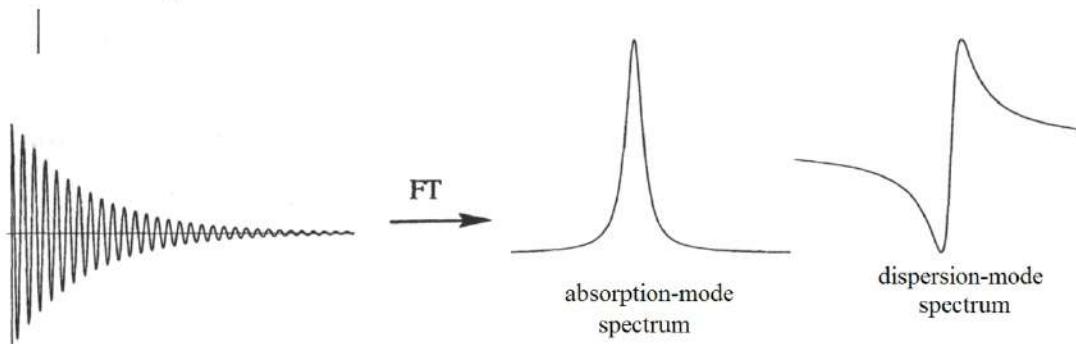
$$FWHM: Full width at Half Maximum = \Gamma \quad , \quad f(x) = \frac{1}{\pi} \frac{0.5\Gamma}{(x-m)^2 + (0.5\Gamma)^2}$$

: طیف سیگنال FID

در ساده‌ترین حالت (وجود یک ایزوکرومات):

$$s(t) = M_z^0 \sin \alpha e^{-\gamma/T_2} e^{-i\omega_0 t} \xleftrightarrow{F} \hat{s}(\omega) \rightarrow \begin{cases} absorption mode: \operatorname{Re}(\hat{s}(\omega)) = \frac{AT_2}{1 + T_2^2(\omega + \omega_0)^2} \\ dispersion mode: \operatorname{Im}(\hat{s}(\omega)) = \frac{AT_2^2(\omega + \omega_0)^2}{1 + (\omega + \omega_0)^2 T_2} \end{cases}$$

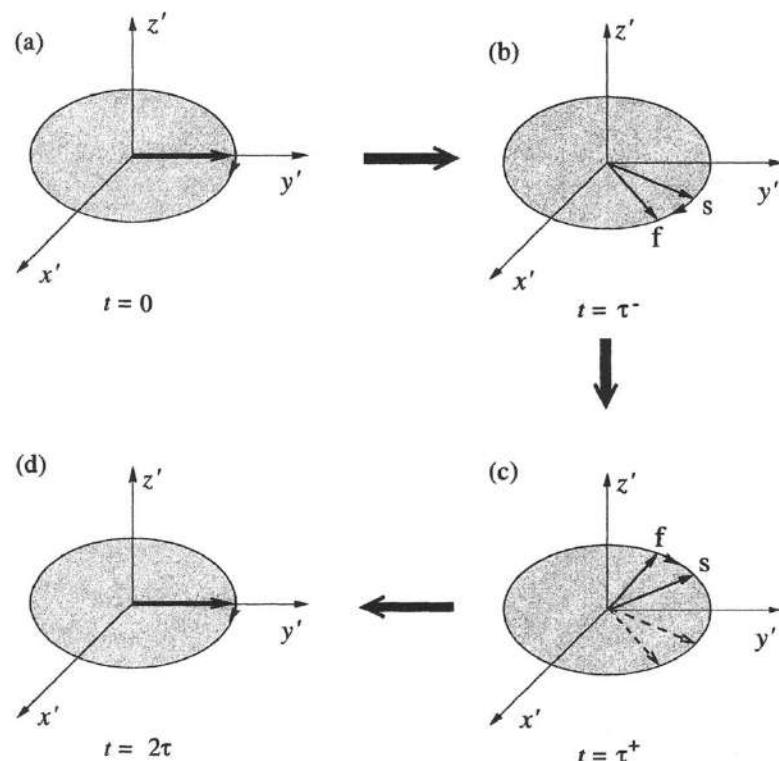
$$FWHM = \frac{1}{\pi T_2}$$



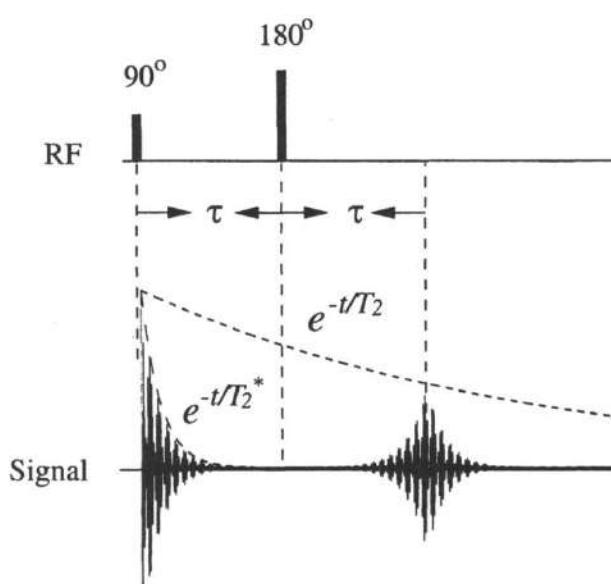
اکوهای RF (RF echos) RF

۱- اکوی حاصل از دو پالس : RF

- جسم را فقط شامل دو ایزوکرومات فرض می‌کنیم (ω_s, ω_f)



رشته پالس بکار گرفته شده: $90_x - \tau - 180_y$



معادلات سیگنال حاصل از دو پالس RF

رشته پالس مورد استفاده:

$$t = 0^- : \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ M_z^0(\omega) \end{bmatrix}, \quad t = 0^+ : \begin{bmatrix} M_x(\omega, 0^+) \\ M_y(\omega, 0^+) \\ M_z(\omega, 0^+) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos \alpha_1 & 0 & -\sin \alpha_1 \\ 0 & 1 & 0 \\ \sin \alpha_1 & 0 & \cos \alpha_1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ M_z^0(\omega) \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} M_x(\omega, 0^+) = -M_z^0(\omega) \cdot \sin \alpha_1 \\ M_y(\omega, 0^+) = 0 \\ M_z(\omega, 0^+) = M_z^0(\omega) \cdot \cos \alpha_1 \end{cases}$$

$$t = \tau_1^- : \begin{cases} M_x(\omega, \tau_1^-) = -M_z^0(\omega) \cdot \sin \alpha_1 \cdot e^{-\frac{\tau_1}{T_2}} \cdot \cos \omega \tau_1 \\ M_y(\omega, \tau_1^-) = -M_z^0(\omega) \cdot \sin \alpha_1 \cdot e^{-\frac{\tau_1}{T_2}} \cdot \sin \omega \tau_1 \\ M_z(\omega, \tau_1^-) = -M_z^0(\omega) [1 - (1 - \cos \alpha_1) e^{-\frac{\tau_1}{T_1}}] \end{cases} \leftarrow \begin{cases} M_x(\omega, t) = \operatorname{Re}(M_{xy}(\omega, t)) \\ M_y(\omega, t) = \operatorname{Im}(M_{xy}(\omega, t)) \end{cases}$$

$$\begin{cases} M_{xy}(\omega, t) = M_{xy}(\omega, 0^+) e^{-\frac{\tau_1}{T_2}} e^{-i\omega t} \\ M_z(\omega, t) = M_z^0(\omega) + [M_z^0(\omega) \cos \alpha_1 - M_z^0(\omega)] e^{-\frac{\tau_1}{T_1}} \end{cases} \quad 0^+ < t < \tau_1$$

$$t = \tau_1^+ : \begin{bmatrix} M_x(\omega, \tau_1^+) \\ M_y(\omega, \tau_1^+) \\ M_z(\omega, \tau_1^+) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos \alpha_2 & 0 & -\sin \alpha_2 \\ 0 & 1 & 0 \\ \sin \alpha_2 & 0 & \cos \alpha_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} M_x(\omega, \tau_1^-) \\ M_y(\omega, \tau_1^-) \\ M_z(\omega, \tau_1^-) \end{bmatrix}$$

$$M_{xy}(\omega, \tau_1^+) = M_z^0(\omega) \cdot \sin \alpha_1 \cdot e^{-\frac{\tau_1}{T_2}} \cdot [\sin^2 \frac{\alpha_2}{2} \cdot e^{i\omega\tau_1} - \cos^2 \frac{\alpha_2}{2} \cdot e^{-i\omega\tau_1}]$$

$$- M_z^0(\omega) \cdot [1 - (1 - \cos \alpha_1) \cdot e^{-\frac{\tau_1}{T_1}}] \cdot \sin \alpha_2$$

$$t > \tau_1^+ : M_{xy}(\omega, t) = M_z^0(\omega) \cdot \sin \alpha_1 \cdot e^{-\frac{\tau_1}{T_2}} e^{i\omega t} \cdot [\sin^2 \frac{\alpha_2}{2} - \cos^2 \frac{\alpha_2}{2}]$$

$$- M_z^0(\omega) \cdot \sin \alpha_2 \cdot e^{\frac{t-\tau_1}{T_2}} e^{-i\omega(t-\tau_1)} [1 - (1 - \cos \alpha_1) \cdot e^{-\frac{\tau_1}{T_1}}]$$

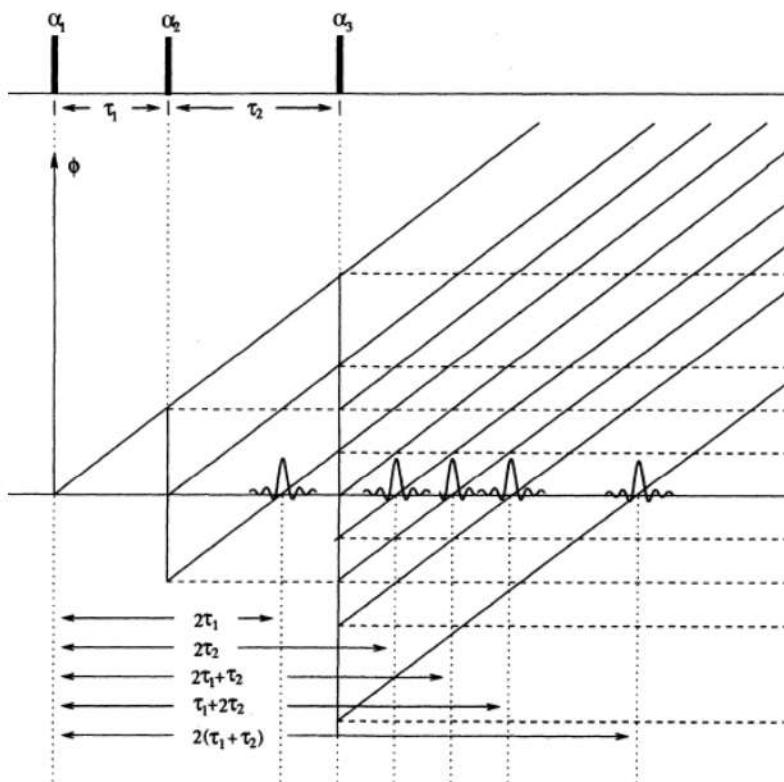
$$M_{xy}(\omega, t) = M_z^0(\omega) \cdot \sin \alpha_1 \cdot e^{-\frac{\tau_1}{T_2}} \sin^2 \frac{\alpha_2}{2} e^{[\frac{i\omega(t-\tau_1)}{2}]} - M_z^0(\omega) \cdot \sin \alpha_1 \cdot e^{-\frac{\tau_1}{T_2}} \cos^2 \frac{\alpha_2}{2} e^{[\frac{i\omega(t-\tau_1)}{2}]} + term3$$

تنها جز اول معادله بالا (جزئی که دارای زاویه فاز $e^{-i\omega(t-2\tau)}$ است) برای تمامی ایزوکرومات‌ها در لحظه (Echo time) $TE = t = 2\tau$ دارای فاز صفر خواهد بود که عامل تشکیل سیگنال اسپین اکو است.

$$s(t) = \int \sin \alpha_1 e^{-\frac{i}{T_2(\omega)} \sin^2 \frac{\alpha_2}{2} e^{-i\omega(t-TE)} \rho(\omega) d\omega}$$

$$\text{دامنه اکو} = S(TE)$$

۲- اکوهای حاصل از سه پالس RF :



برای یک پالس α_y

$$\begin{bmatrix} M_{x'}^+ \\ M_{y'}^+ \\ M_{z'}^+ \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos \alpha & 0 & -\sin \alpha \\ 0 & 1 & 0 \\ \sin \alpha & 0 & \cos \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} M_x^- \\ M_y^- \\ M_z^- \end{bmatrix}$$

$$M_{x'y'} \triangleq M_x + iM_y$$

$$\begin{cases} M_{x'y'}^+ = M_{x'y'} \cos^2 \frac{\alpha}{2} - M_{x'y'}^* \sin^2 \frac{\alpha}{2} - M_z \sin \alpha \\ M_{z'}^+ = M_z \cos \alpha + \frac{1}{2} [M_{x'y'} + M_{x'y'}^*] \sin \alpha \end{cases}$$

در صفحه افقی:

$$1 - \text{یک بخش از دست نخورده باقیمانده است. } M_{x'y'} \cos^2 \frac{\alpha}{2}$$

$$2 - \text{یک بخش از یک پالس عقربه کرده است. } -M_{x'y'}^* \sin^2 \frac{\alpha}{2}$$

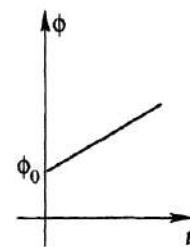
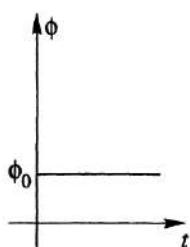
$$3 - \text{یک بخش از به صفحه افقی منتقل شده است. } -M_z \sin \alpha$$

روی محور عمودی:

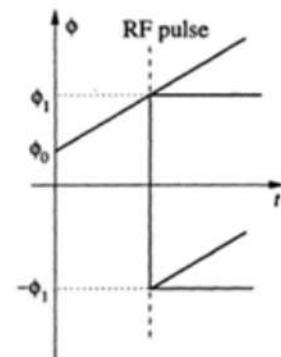
$$1 - \text{یک بخش از دست نخورده باقیمانده است. } M_z \cos \alpha$$

$$2 - \text{دو بخش از صفحه افقی در راستای محور عمودی قرار می‌گیرند. } \frac{1}{2} [M_{x'y'} + M_{x'y'}^*] \sin \alpha$$

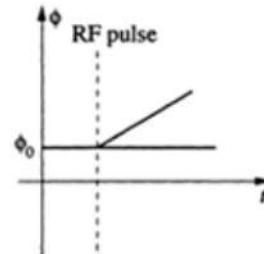
یک مولفه افقی را با یک خط مایل نشان می‌دهیم. یک مولفه عمودی را با یک خط راست نشان می‌دهیم.



$$M_{x'y'} \xrightarrow{\alpha_y} \begin{cases} M_{x'y'} \cos^2 \frac{\alpha}{2} & \text{جزء مولفه عرضی} \\ -M_{x'y'}^* \sin^2 \frac{\alpha}{2} \\ \frac{1}{2} M_{x'y'} \sin \alpha & \text{روی مولفه طولی قرار دارد} \\ \frac{1}{2} M_{x'y'}^* \sin \alpha \end{cases}$$



$$M_z \xrightarrow{\alpha_y} \begin{cases} -M_z \sin \alpha & \text{در صفحه افقی قرار گرفته است:} \\ -M_z \cos \alpha & \text{روی محور عمودی باقی می‌ماند:} \end{cases}$$



محاسبه تعداد اکوهای RF با استفاده از EPG :

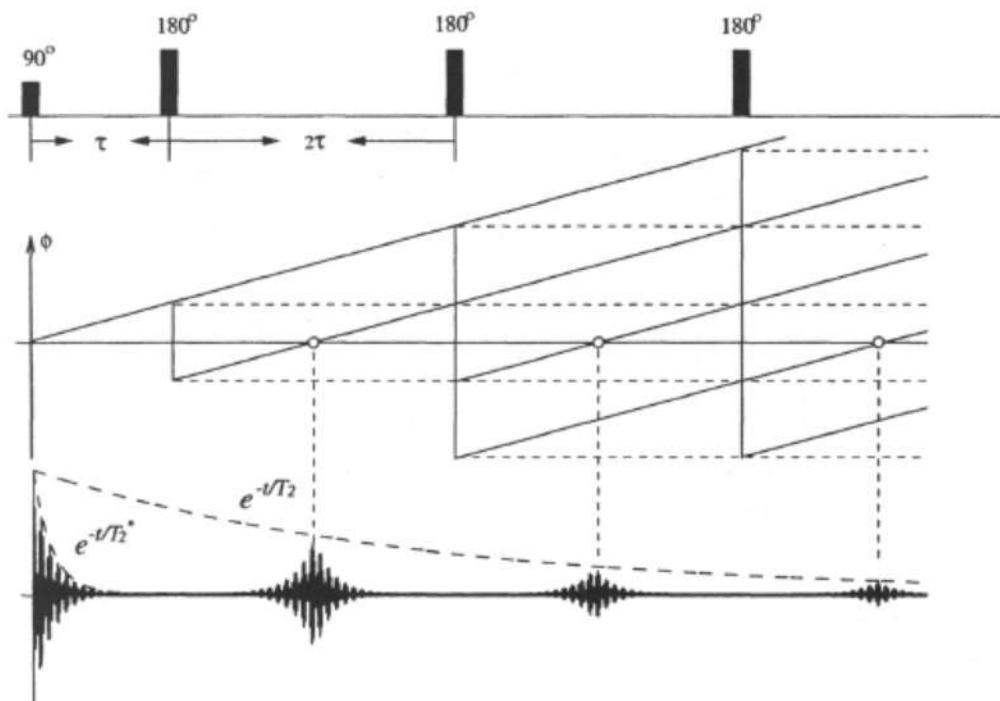
- تعداد خطوط مایل در EPG بعد از $n-1$ این پالس RF : T_{n-1} (بعد از اعمال n این پالس RF) $2T_{n-1}$ خط مایل و $2T_{n-1}$ خط افقی تولید می‌کند.
- تعداد خطوط افقی در EPG بعد از $n-1$ این پالس RF : H_{n-1} (بعد از اعمال n این پالس RF) خط افقی و H_{n-1} خط مایل تولید می‌کند.

$$\begin{cases} T_n = 2T_{n-1} + H_{n-1} \\ H_n = 2T_{n-1} + H_{n-1} \end{cases} \Rightarrow T_n = 3^{n-1} - 1 \quad , \quad \begin{cases} T_1 = 1 \\ H_1 = 1 \end{cases} \quad \text{شرایط اولیه:}$$

- تعداد اکوهای حاصل از n این پالس RF $N_E(n) = \frac{3^{n-1} - 1}{2}$

$$N = \sum_{i=1}^n N_E(i) = \frac{1}{2} \left[\frac{3^n - 1}{2} - n \right] \quad N_{rf}$$

قطار اکوی CPMG (Carr-Pureell-Meiboo-Gill)



اکوی گرادیان:

$$T_2^{**} \ll T_2^*$$

$$\phi(x, t) = -\gamma G_x \cdot x$$

$$B(x) = B_0 + (-G_x \cdot x)$$

$$\omega = \gamma B$$

$$\omega(x) = \gamma B_0 - \gamma G_x \cdot x$$

در مختصات دوار:

$$\omega(x) = -\gamma G_x \cdot x$$

$$\begin{cases} \phi(x, t) = -\gamma G_x \cdot x \cdot t & 0 < t < \tau_p \\ \phi(x, t) = -\gamma G_x \cdot x \cdot \tau_p + \gamma G_x \cdot x \cdot (t - \tau_p) & t > \tau_p \end{cases}$$

