

обеспечивающем подавление тепловых флуктуаций контура [8], отношение сигнал/шум дается формулой

$$\mu = (\pi)^{-1} \int_0^{\infty} |\tilde{I}_a(j\nu)|^2 d\nu / |\tilde{I}_a(j\nu)|^2. \quad (5)$$

Интеграл в (5) для ультракоротких всплесков  $\omega_p \tau \rightarrow 0$  может быть вычислен точно. Однако общее выражение для  $\mu$  оказывается громоздким и неудобным для анализа. С целью упрощения рассмотрим две предельные ситуации [1].

1. Доминирует «технический шум». Пренебрегая в (5) для режима минимальных шумов предусилителя [7] естественными шумами контакта ( $\Delta a \rightarrow 0$ ), находим из условия  $\mu = 1$  амплитуду порогового сигнала

$$(F_0)_1 = (2/\tau) [m\chi(T_n)]_{\min} (\omega_u/\omega_p)^{1/2}, \quad (6)$$

где  $m$  — эквивалентная масса ГД. Такая чувствительность характерна для ЭМП на идеальном реактивном элементе. Коэффициент регенерации  $g$  [5] в формулу (6) не входит, он оказывает влияние на величину оптимальной электромеханической связи  $(\lambda_1 \lambda_2)_g \approx 2(1-g)\Delta a (\nu_p \tau_s)^{-1}$ .

2. Преобладает тепловой шум контакта. Для расчета потенциальной чувствительности, определяемой естественными шумами интерферометра, полагаем в (5)  $|\tilde{I}_n(j\omega_p)|^2 = |e_n(j\omega_p)|^2 = 0$ . Тогда получим

$$(F_0)_2 = (2/\tau) [m(I_c \Phi_0) (\omega_u/\omega_p) (\Delta a)^2]^{1/2}. \quad (7)$$

Согласно формуле (7) потенциальная чувствительность ЭМП в режиме «вне плато» оказывается в  $1/\sqrt{\Delta a}$  раз выше, чем по оценке «на плато» в работе [1] ( $1/\sqrt{a} \gg 1$ ).

Сравнение формул (6), (7) показывает, что технические шумы преобладают при  $(T_n)_{\min} \gg (I_c \Phi_0 \chi)^{-1} (\Delta a)^2 \approx 10$  К для типичных значений параметров контакта  $I_c = 10^{-3}$  А,  $L_s = 10^{-6}$  Гн. Для реальных устройств СВЧ диапазона это условие можно считать выполненным [7]. Принципиальным преимуществом регенеративного усиления слабых сигналов в режиме «вне плато» является возможность использования простейших конструкций магнитомеханических преобразователей с низкой крутизной преобразования ( $\delta\Phi_0/\delta x$ ).

## СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- [1] Гусев А. В., Руденко В. Н. // ЖЭТФ. 1977. 72, № 3. С. 1218—1231.  
 [2] Гусев А. В., Руденко В. Н. // ЖЭТФ. 1978. 74, № 5. С. 819—830.  
 [3] Raik H. G. // J. Appl. Phys. 1976. 47. P. 1168—1172. [4] Гусев А. В., Крысанов В. А. // Радиотехн. и электроника. 1985. 30, № 3. С. 503—509. [5] Гусев А. В., Руденко В. Н. // ЖЭТФ. 1985. 88, № 1. С. 134—144. [6] Лихарев К. К., Ульрих Б. Т. Системы с джозефсоновскими контактами. М., 1978. [7] Айнбиндер И. М. Шумы радиоприемников. М., 1974. [8] Гусев А. В., Руденко В. Н. // Радиотехн. и электроника. 1976. 21, № 6. С. 1865—1873.

Поступила в редакцию  
12.03.86

После переработки  
16.02.87

ВЕСТН. МОСК. УН-ТА. СЕР. 3, ФИЗИКА. АСТРОНОМИЯ. 1987. Т. 28, № 4

УДК 539.284;621.373.424

## К ТЕОРИИ АВТОДИННОГО СПИНОВОГО ГЕНЕРАТОРА

Ю. С. Константинов

(кафедра радиофизики СВЧ)

Автодинный спиновый генератор (АСГ) относится к спиновым генераторам на боковой полосе с амплитудно-частотной модуляцией высокочастотного поля. Конструктивно АСГ представляет собой однокаскадный неизохронный автодин с образом в катушке контура, в котором сеточный детектор вместе со входной динамической емкостью генераторной лампы выполняют функции модулятора частоты [1]. Поэтому АСГ можно считать простейшим вариантом спинового генератора на боко-

вой полосе, в котором положительная обратная связь создается благодаря реакции колебательного контура АСГ на прересацию вектора намагниченности рабочего образца [2]. Но обратная связь указанного типа в случае линейного колебательного контура может быть положительной лишь при инверсии вектора намагниченности, которая в АСГ отсутствует [2]. Поэтому прежде всего необходимо выяснить причину изменения характера обратной связи при взаимодействии спиновой системы с неизохронным автогенератором. Расстройка между частотой автодина и ларморовой частотой в АСГ значительно больше ширины линии ЯМР. Это означает, что возбуждение спиновой генерации эквивалентно существованию устойчивого бигармонического режима, когда автодин и спиновая система колеблются на частотах, близких к собственным. Напомним, что в изохронном автодине с мягким возбуждением, связанном с колебательным контуром, бигармонический режим неустойчив [3, 4]. Покажем, что необходимым условием его существования в АСГ является неизохронность колебаний автодина.

Рассмотрим следующую систему уравнений, описывающую взаимодействие системы ядерных магнитных моментов с неизохронным автогенератором (ср. с [5, 6]):

$$\begin{aligned} \ddot{V} + V &= \frac{1}{Q_r} (1 - 4V^2) \dot{V} + 2s_m (1 - A) V + \alpha_1 \dot{m}_x, \\ \dot{m}_x &= (1 + \Delta\Omega) m_y - \nu_2 m_x, \\ \dot{m}_y &= -(1 + \Delta\Omega) m_x - \nu_2 m_y - \alpha_2 m_z \dot{V}, \\ \dot{m}_z &= -\nu_1 (m_z - 1) + \alpha_2 m_y \dot{V}. \end{aligned} \quad (1)$$

Здесь  $Q_r$  — эквивалентная добротность контура автодина с учетом регенерации,  $s_m$  — крутизна характеристики частотного модулятора,  $A = 1 - a(\tau)$  — приведенная амплитуда колебаний автодина ( $A = 1$  и  $\omega(1)$  — стационарные амплитуда и частота автодина при  $\alpha_1 = 0$ ),  $\omega_0/\omega(1) = 1 + \Delta\Omega$ ,  $\omega_0$  — ларморова частота,  $\nu_i = \frac{1}{\omega(1) T_i}$ ,  $i = 1, 2$ ,  $T_i$  — времена релаксации,  $\alpha_i$  — коэффициенты связи между автодином и спиновой системой,  $\alpha_1 \alpha_2 = 4\pi F \chi_0$ ,  $F$  — коэффициент заполнения,  $\chi_0 = M_0/H_0$  — ядерная восприимчивость, точка обозначает производную по времени  $\tau = \omega(1)t$ . После преобразования переменных по формулам

$$V = A \sin \Psi, \quad \dot{V} = A \cos \Psi, \quad m_x = \rho \sin \Phi, \quad m_y = \rho \cos \Phi,$$

( $\Psi = \tau + \psi$ ,  $\Phi = (1 + \Delta\Omega)\tau + \varphi$ ), отбрасывая быстро осциллирующие члены и введение «медленного» времени  $\tau_1 = \Delta\Omega\tau$  отметим разные порядки малости коэффициентов, входящих в уравнения (2), степенями малого параметра  $\varepsilon$ . Тогда получим

$$\begin{cases} \dot{a} = -\frac{\vartheta_r}{2} (2 - 3a + a^2) a - \varepsilon \alpha_1^* \rho \cos \Theta, \\ \dot{\theta} = sa + \varepsilon \left[ \frac{\alpha_2^* m_z}{\rho} (1 - a) - \frac{\alpha_1^* \rho}{1 - a} \right] \sin \Theta, \\ \dot{\rho} = -\varepsilon \alpha_2^* m_z (1 - a) \cos \Theta - \varepsilon^2 \nu_2^* \rho, \\ \dot{m}_z = \varepsilon \alpha_2^* \rho (1 - a) \cos \Theta - \varepsilon^2 \nu_1^* (m_z - 1), \end{cases} \quad (2)$$

где дополнительно введены следующие обозначения:

$$\begin{aligned} \vartheta_r &= (\Delta\Omega Q_r)^{-1}, \quad \varepsilon \alpha_1^* = \frac{\alpha_1 (1 + \Delta\Omega)}{2\Delta\Omega}, \quad s = \frac{s_m}{\Delta\Omega}, \quad \varepsilon \alpha_2^* = \frac{\alpha_2}{2\Delta\Omega}, \\ \varepsilon^2 \nu_i^* &= \nu_i/\Delta\Omega, \quad \Theta = \tau_1 + \theta, \quad \theta = \varphi - \psi, \quad s_m \sim \Delta\Omega \sim 1/Q_r. \end{aligned}$$

Система уравнений (2) содержит быструю ( $a$ ) и медленные ( $\theta$ ,  $\rho$ ,  $m_z$ ) переменные [7, 8]. С помощью подстановки

$$a = -\frac{\varepsilon \alpha_1^* \rho}{1 + \vartheta_r^2} (\vartheta_r \cos \Theta + \sin \Theta) + \varepsilon^2 a_2 + \dots \quad (3)$$

уравнения для  $\theta$ ,  $\rho$ ,  $m_z$  приводятся к стандартной форме

$$\begin{cases} \dot{\theta} = \varepsilon \left[ \left( -\frac{\alpha_1^* \rho}{1 + \vartheta_r^2} + \frac{\alpha_2^* m_z}{\rho} - \alpha_1^* \rho \right) \sin \theta - \frac{\alpha_1^* \vartheta_r \rho}{1 + \vartheta_r^2} \cos \theta \right] + \\ + \varepsilon^2 \left[ s \bar{a}_2 + \frac{\alpha_1^*}{2(1 + \vartheta_r^2)} (\alpha_2^* m_z + \alpha_1^* \rho^2) \right], \\ \dot{\rho} = -\varepsilon \alpha_2^* m_z \cos \theta - \varepsilon^2 v_2^* (1 + R m_z) \rho, \\ \dot{m}_z = \varepsilon \alpha_2^* \rho \cos \theta + \varepsilon^2 v_2^* \left[ -\frac{v_1}{v_2} (m_z - 1) + R \rho^2 \right]. \end{cases} \quad (4)$$

Здесь  $\bar{a}_2$  — не зависящая от времени часть  $a_2$ ,  $R = \frac{\alpha_1^* \alpha_2^* \vartheta_r}{2v_2^* (1 + \vartheta_r^2)}$  — коэффициент,

определяющий относительное приращение затухания спиновой системы, вносимое связью с колебательным контуром АСГ (см., например, [9]). Из (4) следует, что в первом приближении спиновая система не возбуждена. Построим систему уравнений второго приближения:

$$\begin{cases} \dot{\rho} = -\varepsilon^2 v_2^* [1 + R(s+1)m_z] \rho, \\ \dot{m}_z = \varepsilon^2 v_2^* \left[ -\frac{v_1}{v_2} (m_z - 1) + R(s+1)\rho^2 \right], \\ \dot{\theta} = \frac{\varepsilon^2}{2} \left[ \alpha_2^{*2} + \frac{(\alpha_1^* \rho)^2 (-s^2 - \vartheta_r^2 + s/2) + \alpha_1^* \alpha_2^* m_z (4 + 3\vartheta_r^2 + s)}{1 + \vartheta_r^2} \right]. \end{cases} \quad (5)$$

Стационарное решение системы (5) для  $\rho$  и  $m_z$  имеет вид

$$m_{z0} = -\frac{1}{R(s+1)}, \quad \rho_0^2 = \frac{v_1}{v_2 R^2 (s+1)^2} [R(s+1) + 1]. \quad (6)$$

Отсюда следует, что  $\rho_0$  отлично от нуля, если  $s$  отрицательно и выполнено условие самовозбуждения АСГ:

$$|s| > 1 + 1/R. \quad (7)$$

Таким образом, для самовозбуждения АСГ  $s_m$  и  $\Delta\Omega$  должны иметь разные знаки, и их отношение должно быть достаточно велико. Роль неизохронности автодина в самовозбуждении спиновой генерации очевидна: смешанная амплитудно-частотная модуляция при достаточно большом  $|s|$  изменяет фазу поля на одной из боковых частот в спектре колебаний АСГ на противоположную: При этом отрицательная обратная связь, обусловленная взаимодействием спиновой системы с колебательным контуром и вызывающая радиационное затухание [9, 10], заменяется на положительную, что создает условия для возбуждения спиновой генерации.

## СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- [1] Константинов Ю. С., Смирнов А. М. // Приб. и техн. эксперимента. 1972. № 2. С. 120—123. [2] Померанцев Н. М., Рыжков В. М., Скродский Г. В. Физические основы квантовой магнитометрии. М., 1972. [3] Теодорчик К. Ф. Автоколебательные системы. М., 1952. [4] Мигулин В. В., Мёдведев В. И., Мустель Е. Р., Парыгин В. Н. Основы теории колебаний. М., 1978. [5] Померанцев Н. М. // Изв. вузов. Радиофизика. 1960. З. С. 226—231. [6] Константинов Ю. С. // Изв. вузов. Радиофизика. 1967. 10. С. 803—808. [7] Боголюбов Н. Н., Митропольский Ю. А. Асимптотические методы в теории нелинейных колебаний. М., 1974. [8] Волосов В. М., Моргунов Б. И. Метод осреднения в теории нелинейных колебаний. М., 1971. [9] Bloembergen N., Pound R. V. // Phys. Rev. 1954. 95. P. 8—12. [10] Hobson R. F., Kaiser R. // J. Magn. Res. 1975. 20. P. 458—474.

Поступила в редакцию  
11.11.86