Лекция № 8. Манипуляция сигналов

При дискретном изменении управляющего колебания модулируемые параметры несущей будут изменяться скачком. В этом случае вместо термина «модуляция» применяется термин «манипуляция», а само колебание называется манипулированным. В частности манипуляция — это модуляция несущего колебания посылками постоянного тока прямоугольной формы.

Дискретное манипулирующее колебание может иметь вид униполярных или биполярных прямоугольных импульсов. Для описания двух возможных состояний широко используются термины «посылка» и «пауза». Эти состояния обозначают обычно символами +1 и -1 или 1 и 0.

8.1. Временные и спектральные характеристики амплитудноманипулированных сигналов

Амплитудной манипуляцией (АМн) называется процесс изменения амплитуды несущего (высокочастотного, манипулируемого) колебания в соответствии с законом изменения амплитуды дискретного информационного (первичного электрического, манипулирующего) сигнала.

Структурную схему получения АМн сигнала можно представить как ключ, управляемый первичным сигналом $s_{\rm c}(t)$, на вход которого поступает несущий сигнал $S_{\rm H}(t)$ (рис. 8.1). При этом первичный сигнал можно представить в виде отрезка ряда Фурье:

$$S_{n}(t)$$
 $S_{n}(t)$ $S_{n}(t) = \sum_{k=1}^{\infty} A_{k} \cdot \cos(\Omega_{k}t + \varphi_{k})$ - сигнал (рис. 8.2 а) $S_{n}(t) = A_{m} \cdot \cos(\omega_{n}t + \varphi_{0})$ - несущий сигнал (рис. 8.2 б). Рис. 8.1. Структурная схема амплитудного

Амплитудно-манипулированный сигнал имеет вид последовательности радиоимпульсов с прямоугольной огибающей (рис. 8.2 в). Единичные элементы с длительностью интервалов $\tau_{\rm U}$, соответствующих символам кодовой комбинации (1 и 0 или +1 и -1), преобразуются к виду:

$$S_{\text{AMH}}(t) = \frac{1}{2} A_m \cdot [1 + x_c(t)] \cdot \cos(\omega_H t + \varphi_0),$$
 (8.1)

модулятора

где $x_{\rm c}(t)$ — нормированная функция, повторяющая закон изменения $s_{\rm c}(t)$ (рис. 8.2 а) и принимающая значения ± 1 .

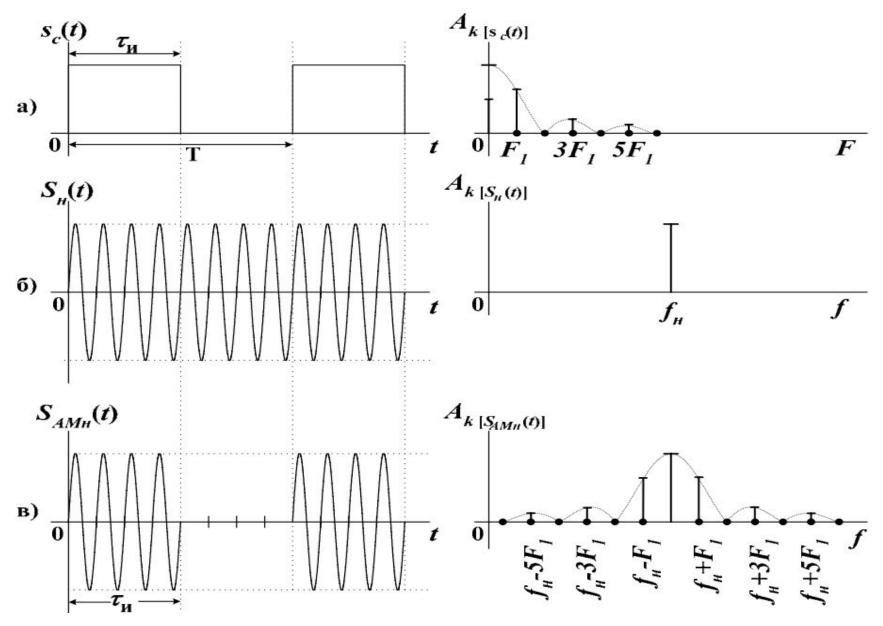


Рис. 8.2. Временные и спектральные характеристики формирования АМн сигнала

Спектральный состав периодической последовательности АМн сигналов определяется следующим выражением:

$$S_{\text{AMH}}(t) = \frac{A_{\text{m}} \cdot \tau_{\text{H}}}{T} \left[1 + 2 \sum_{k=1}^{\infty} A_{k} \cdot \cos(k2\pi F_{1}t) \right] \cdot \cos(2\pi f_{\text{H}}t) = \frac{A_{\text{m}} \cdot \tau_{\text{H}}}{T} \cdot \cos(2\pi f_{\text{H}}t) + \frac{A_{\text{m}} \cdot \tau}{T} \sum_{k=1}^{\infty} \left| \frac{\sin(k\pi F_{1}\tau_{\text{H}})}{k\pi F_{1}\tau_{\text{H}}} \right| \times \left[\cos(f_{\text{H}} + kF_{1}) 2\pi t + \cos(f_{\text{H}} - kF_{1}) 2\pi t \right].$$
(8.2)

Спектр модулированного сигнала содержит в своем составе: составляющую с амплитудой $A_m \cdot \tau_{_{\rm I\! I}}/T$ на несущей частоте $f_{_{\rm H}}$ и две симметричные боковые полосы с частотами составляющих $(f_{_{\rm H}} + kF_{_{\rm I}})$,

$$(f_{_{\mathrm{H}}} - kF_{_{1}})$$
 и амплитудами $\frac{A_{_{m}} \cdot \tau}{T} \cdot \frac{\sin(k\pi F_{_{1}}\tau_{_{\mathrm{H}}})}{k\pi F_{_{1}}\tau_{_{\mathrm{H}}}}$.

Для периодических сигналов — спектр дискретный, а при случайном следовании кодовых символов (непериодических сигналов) — спектр становится сплошным.

Ширина спектра АМн колебания: $\Delta F_{\rm AMh} = 2kF_1$, где k — номер учитываемой гармоники; $F_1 = 1/T$ — частота первой гармоники информационного сигнала.

В реальных каналах ширину спектра берут с учетом третьей или пятой гармоники, например при необходимости передать цифровой сигнал со скоростью V=50 Бод, ширина спектра $\Delta F_{\rm AMH}=2\cdot 5\cdot F_1=5\cdot V=250$ Гц.

В настоящее время двоичная амплитудная манипуляция используется в низкоскоростных системах передачи информации, в многоканальных системах связи с временным разделением, в радиолокационных системах, а также в ряде оптических систем.

8.2. Временные и спектральные характеристики частотно-манипулированных сигналов

При частотной манипуляции (ЧМн) частота высокочастотного колебания изменяется скачком на величину $\pm \Delta f_m$ относительно несущей $f_{\rm H}$ (рис. 8.3). Таким образом, на выходе ЧМн вырабатываются колебания на частотах f_1 и f_2 .

Разность частот f_1 - $f_2 = \Delta f_{\text{сдв}}$ называют частотным сдвигом. Максимальное отклонение частоты Δf_m от несущей называют девиацией.

Отношение девиации частоты Δf_m к частоте манипулирующего колебания F называется индексом частотной манипуляции. Индекс ЧМн прямо пропорционален девиации и обратно пропорционален частоте информационного сигнала: $m_{\text{чм-}} = \Delta f_m / F$

Различают частотную манипуляцию: с разрывом фазы и без разрыва фазы. Общий вид ЧМн сигнала с разрывом фазы можно представить в виде суммы двух АМн сигналов с разными несущими частотами f_1 и f_2 .

Технически такой вид манипуляции реализуется с помощью двух генераторов (рис. 8.4), которые управляются ключом под воздействием информационного сигнала: $S_{\rm ЧМH}(t) = S_{\rm 1AMH}(t) + S_{\rm 2AMH}(t)$.

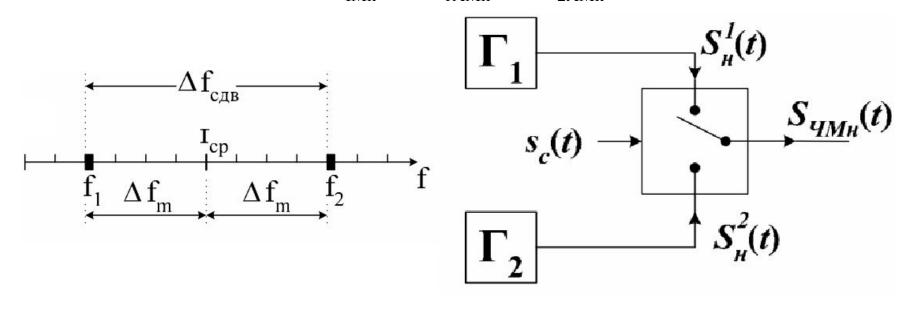


Рис. 8.3. Параметры сигналов ЧМн

Рис. 8.4. Структурная схема формирования ЧМн колебаний с разрывом фазы

Это представление позволяет спектр колебания $S_{\rm ЧMH}(t)$ найти как результат наложения двух спектров колебаний АМн, который будет иметь вид:

$$S_{YMN}(t) = \frac{A_m \cdot \tau_u}{T} \cdot \cos(2\pi f_1 t) + A_m \cdot \left(1 - \frac{\tau_u}{T}\right) \cdot \cos(2\pi f_2 t) + \frac{A_m \cdot \tau_u}{T} \cdot \sum_{k=1}^{\infty} \frac{\sin(k\pi F_1 \tau_u)}{k\pi F_1 \tau_u} \times \left[\cos(f_1 + kF_1)2\pi t + \cos(f_1 - kF_1)2\pi t - \cos(f_2 + kF_1)2\pi t - \cos(f_2 - kF_1)2\pi t\right]. \tag{8.3}$$

Первое слагаемое определяет составляющую на частоте f_1 , второе - на частоте f_2 . Формирование ЧМн сигнала с разрывом фазы показано на рис. 8.5.

Из рис. 8.5 видно, что ширина спектра ЧМн сигнала отличается от спектра сигнала АМн на величину $2\Delta f_m$:

$$\Delta F_{\text{ЧМH}} = 2kF_1 + 2\Delta f_m,$$

где k — номер учитываемой гармоники.

Например при необходимости передать цифровой сигнал со скоростью V=75 бит/с, $\Delta f_m=250$ Гц, k=3, ширина спектра $\Delta F_{\rm ЧМH}=2\cdot3\cdot(75/2)+2\cdot250=725$ Гц.

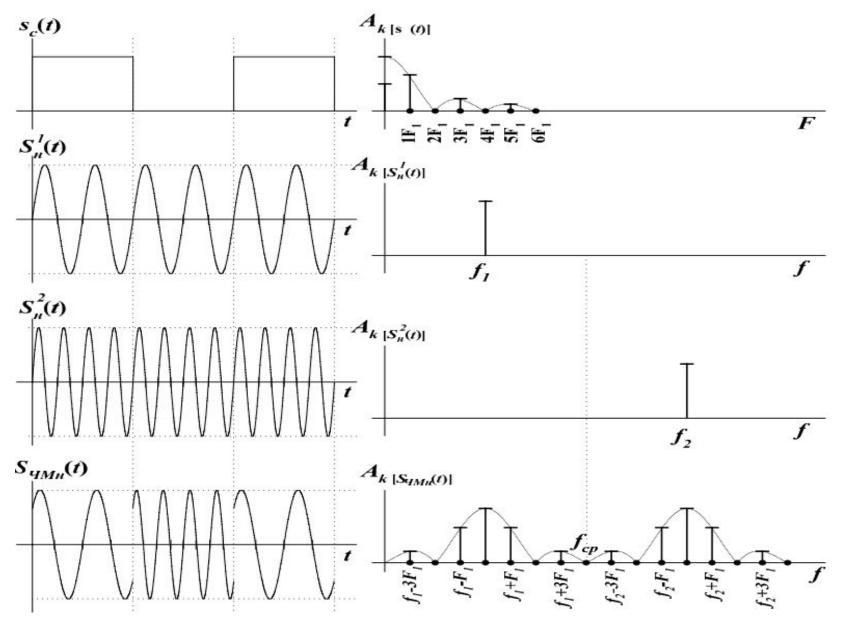


Рис. 8.5. Временные и спектральные характеристики формирования ЧМн сигнала с разрывом фазы

Общий вид ЧМн сигнала без разрыва фазы (рис. 8.6) можно записать в виде: $S_{\text{ЧМн}}(t) = A_m \cos[\omega_{_{\rm H}} t + \Delta \varphi(t)]$, где $\Delta \varphi(t)$ — приращение фазы, обусловленное приращением частоты $\Delta \omega(t)$.

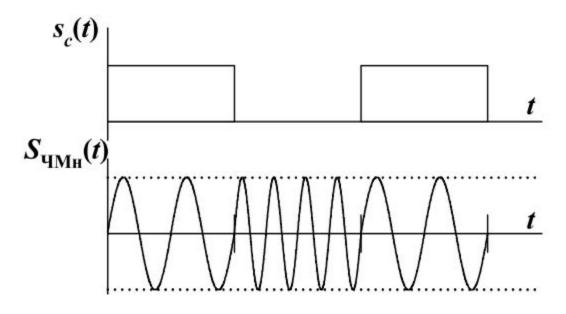


Рис. 8.6. Временные характеристики формирования ЧМн колебаний без разрыва фазы

Этот вид манипуляции предполагает использовать один источник колебаний (рис. 8.7), частота которого изменяется посредством управляемой реактивности (в этом случае фаза изменяется непрерывно — без разрыва).

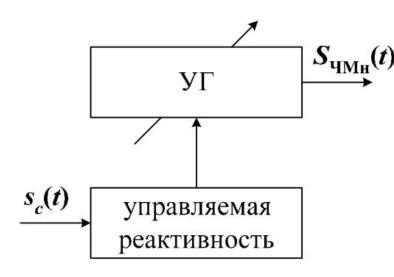


Рис. 8.7. Структурная схема формирования ЧМн колебаний без разрыва фазы

Спектральный состав ЧМн сигнала без разрыва фазы можно получить, раскрывая выражение для $S_{\text{чм}}(t)$:

$$S_{\text{чмн}}(t) = A_m [\cos \omega_{\text{H}} t \cdot \cos \Delta \varphi(t) - \sin \omega_{\text{H}} t \cdot \sin \Delta \varphi(t)].$$

Из этой формулы следует, что для нахождения спектра ЧМн сигнала необходимо определить спектр функций $\cos \Delta \varphi(t)$ и $\sin \Delta \varphi(t)$ разложив их в ряд Фурье:

$$S_{\text{ЧМH}}(t) = \frac{2A_m \cdot m}{\pi} \cdot \sum_{k=-\infty}^{\infty} \frac{\sin[0.5\pi(m+k)]}{m^2 - k^2} \cdot \cos(f_{\text{H}} + kF_1) 2\pi t.$$
(8.4)

Из спектральной характеристики (8.4) видно, что для спектра при $m_{\rm ЧMH}$ << 1 энергия колебания находится вблизи $f_{_{\rm H}}$.

Спектр ограничен несущей и двумя боковыми частотами:

$$S_{\text{ЧИМH}}(t) = A_m \cdot \frac{\sin(0.5\pi m)}{0.5\pi m} \cdot \cos \omega_{\text{H}} t + \frac{2A_m \cdot m}{\pi} \cdot \sum_{k=2,4,\dots}^{\infty} \frac{\sin(0.5\pi m)}{m^2 - k^2} \cdot \left[\cos(\omega_{\text{H}} + k\Omega)t + \cos(\omega_{\text{H}} - k\Omega)t\right] - \frac{2A_m \cdot m}{\pi} \cdot \sum_{k=1,3,\dots}^{\infty} \frac{\sin(0.5\pi m)}{m^2 - k^2} \cdot \left[\sin(\omega_{\text{H}} + k\Omega)t + \sin(\omega_{\text{H}} - k\Omega)t\right].$$

$$(8.5)$$

По мере увеличения индекса частотной модуляции энергия концентрируется вблизи частот f_1 и f_2 . На рис. 8.8 приведены спектры колебаний при различных $m_{\rm чMH}$.

Ширина спектра определяется по общей формуле:

$$\Delta F_{\text{UMH}} = 2(\Delta f_m + \Delta F) = 2F(m - 2) = 2\Delta f_m (1 + 2/m), \tag{8.6}$$

либо по формулам для различных $m_{\text{чм}}$:

$$\Delta F_{\text{ЧМH}} = \begin{cases} (1,3 \cdot m_{\text{ЧМH}} + 1,4) \cdot V; & 2 \le m_{\text{ЧМH}} \le 8\\ (1,1 \cdot m_{\text{ЧМH}} + 1,6) \cdot V; & 8 \le m_{\text{ЧМH}} \le 20 \end{cases}$$
(8.7)

где V – скорость телеграфирования в бодах.

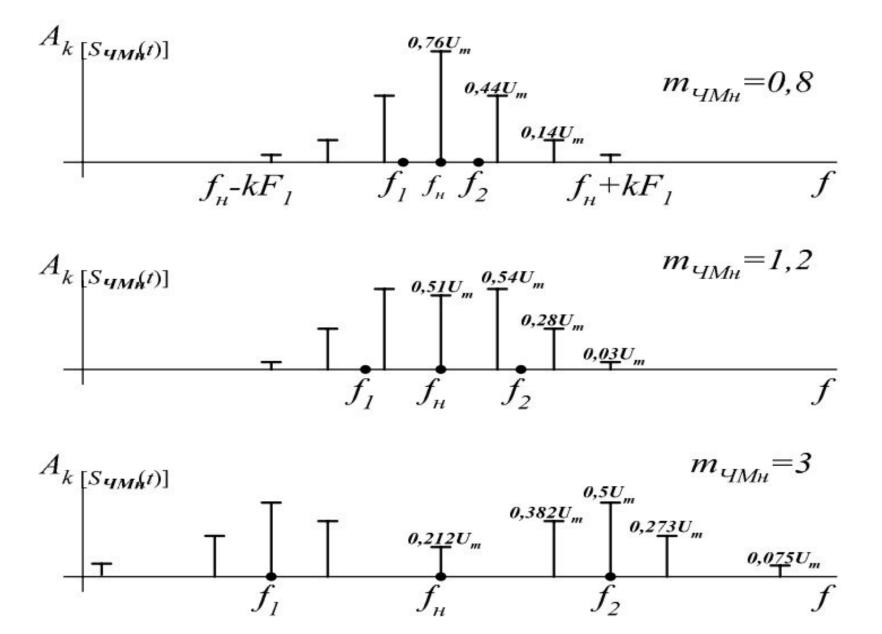


Рис. 8.8. Спектральные характеристики ЧМн сигнала без разрыва фазы для различных индексов модуляции

8.3. Фазовая (относительно-фазовая) манипуляция сигналов

В настоящее время разработано несколько вариантов двухпозиционной (бинарной) и многопозиционной фазовой манипуляции. В радиосистемах передачи информации наиболее часто применяются двоичная, четырех позиционная и восьми позиционная фазовая манипуляция (ФМн). Данные сигналы обеспечивают высокую скорость передачи, применяются в радиосвязи, в системах фазовой телеграфии, при формировании сложных сигналов.

Временные и спектральные характеристики ФМн сигналов

Наиболее простой является бинарная ФМн, при которой изменение фазы несущего колебания происходит скачком в определенные моменты первичного сигнала (рис. 8.9, а) на 0 или 180°; при этом его амплитуда и частота несущей остаются неизменными.

ФМн сигнал имеет вид последовательности радиоимпульсов (отрезков гармонических колебаний) с прямоугольной огибающей (рис. 8.9, в):

$$S_{\Phi MH}(t) = A_m \cos[\omega_H t + (1 + x_c(t)) \cdot \Delta \varphi_m], \tag{8.8}$$

где $x_{\rm c}(t)$ — нормированная функция, принимающая значения -1 и 1, и повторяющая изменения информационного сигнала (рис. 8.9, а); $\Delta \varphi_m$ — девиация фазы (максимальное отклонение фазы от начальной).

Величина $\Delta \varphi_m$ может быть любой, однако, для лучшего различения двух сигналов на приеме целесообразно, чтобы они максимально отличались друг от друга по фазе, т.е. на $180^{\rm o}$ ($\Delta \varphi_m = \pi$).

Таким образом, одни из ФМн колебаний будут синфазны с колебаниями несущей, а другие противоположны по фазе на 180°.

Такой сигнал можно представить в виде суммы двух АМн сигналов, с противофазными несущими 0° и 180° : $S_{\rm DMH}(t) = S_{\rm 1AMH}(t) + S_{\rm 2AMH}(t)$.

Структурная схема модулятора в этом случае реализуется с помощью двух самостоятельных источников колебаний (генераторов) с разными начальными фазами, выходы которых управляются информационным сигналом с помощью ключа (рис. 8.10).

Спектр ФМн колебания находится суммированием спектров колебаний $S_{1 \text{AMH}}(t)$ и $S_{2 \text{AMH}}(t)$:

$$S_{\Phi MH}(t) = A_{m}(\frac{2\tau_{H}}{T} - 1) \cdot \cos(2\pi f_{H}t) + 2A_{m}\frac{\tau_{H}}{T} \cdot \sum_{k=1}^{\infty} \left| \frac{\sin(k\pi F_{1}\tau_{H})}{k\pi F_{1}\tau_{H}} \right| \times \left[\cos(f_{H} + kF_{1})2\pi t + \cos(f_{1} - kF_{1})2\pi t \right].$$
(8.9)

Из формулы следует, что спектр колебаний ФМн в общем случае содержит несущее колебание, верхнюю и нижнюю боковые полосы, состоящие из оставляющих частот $(k2\pi f_{_{\rm H}} \pm k2\pi F_{_1})t$.

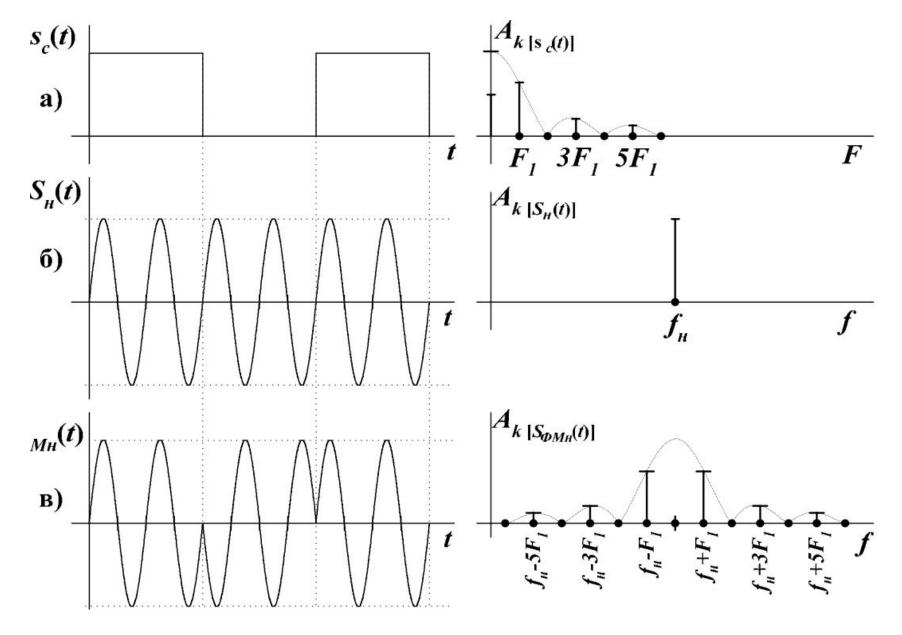


Рис. 8.9. Временные и спектральные характеристики формирования ФМн сигнала

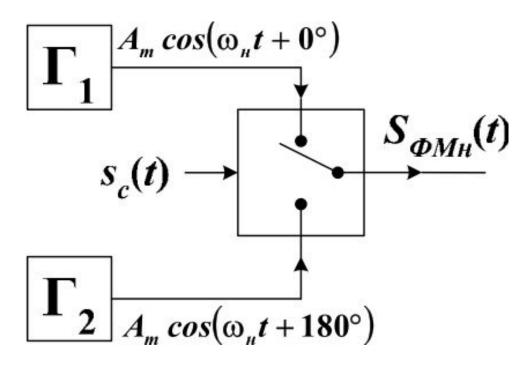


Рис. 8.10. Структурная схема формирования ФМн колебаний

Анализ спектров ФМн сигналов (рис. 8.9) при различных значениях $\Delta \varphi_m$ показывает, что при изменении $\Delta \varphi_m$ от 0 до π происходит перераспределение энергии сигнала между несущим колебанием и боковыми составляющими, а при $\Delta \varphi_m = \pi$ вся энергия сигнала содержится только в боковых полосах.

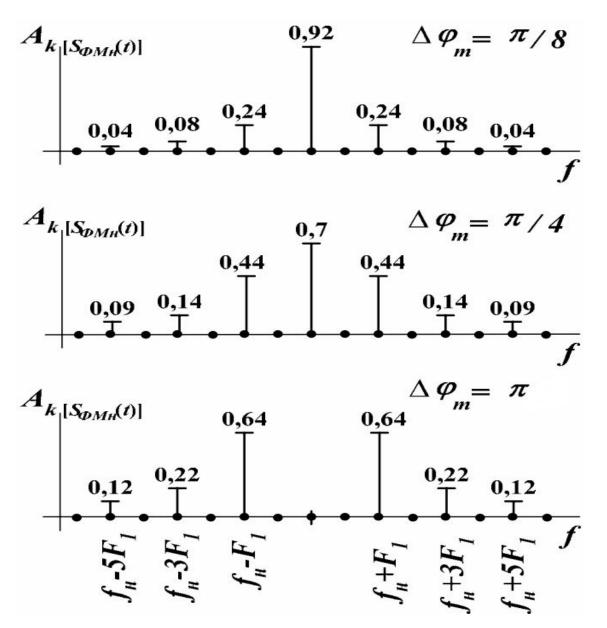


Рис. 8.11. Спектры сигналов фазовой манипуляции при различных значениях девиации фазы

Из рис. 8.11 следует, что спектр амплитуд ФМн сигнала содержит те же составляющие, что и спектр АМн сигнала, а для скважности $T/\tau_{\rm u}=2$ составляющая на несущей частоте отсутствует. Амплитуды боковых составляющих ФМн сигнала в 2 раза больше, чем АМн сигнала.

Это объясняется наложением 2-х спектров — спектра ФМн сигнала и несущей. На интервале, где колебания синфазны, суммарная амплитуда удваивается, а где фазы противоположны, компенсируется.

Равенство полос частот АМн и ФМн сигнала предполагает также и равенство максимально возможных скоростей модуляции. Большая амплитуда спектральных составляющих ФМн сигнала по сравнению с АМн обусловливает большую помехоустойчивость.

При ФМн начальная фаза является информационным параметром, и в алгоритмах работы фазового демодулятора с целью получения сведений о начальной фазе должны формироваться и храниться образцы вариантов передаваемого сигнала, достаточно точно совпадающие с ним по частоте и начальной фазе.

Так как на приеме нет признаков по которым можно точно установить однозначное соответствие между переданными двоичными символами и образцами сигнала на входе демодулятора, в результате возможно явление так называемой «обратной работы».

Неопределенность начальной фазы объясняется с одной стороны тем, что в канале связи к переданной фазе добавляется произвольный и неизвестный фазовый сдвиг. С другой стороны, фаза сигнала всегда приводится к интервалу 2π и сигналы, различающиеся по фазе на 2π , для приемника одинаковы. Данное свойство неоднозначности решения характерно именно для Φ Мн.

Для реализации системы с ФМн необходима передача специального синхросигнала (маркерного сигнала), соответствующему одному из символов, например 0.

Другой путь реализации ФМн — применение специальных кодов с избыточностью, позволяющих обнаруживать ошибки типа инвертирования всех символов.

При АМн сигнал, прошедший канал связи, также отличается от переданного, однако если на выходе модулятора сигналу с большей амплитудой соответствовал некоторый двоичный символ, то и на входе демодулятора варианту сигнала с большей амплитудой будет соответствовать тот же самый символ — неоднозначность отсутствует.

При ЧМн ситуация аналогична. Если одна из двух частот больше другой на выходе модулятора, то после всех преобразований в канале она останется больше и на входе демодулятора.

Временные характеристики сигналов с относительной фазовой манипуляцией

Неоднозначность характерная для ФМн сигналов, устранена в системах относительно-фазовой манипуляции (ОФМн). У такого метода манипуляции информация заложена не в абсолютном значении начальной фазы, а в разности начальных фаз соседних посылок, которая остается неизменной и на приемной стороне. Для передачи первого двоичного символа в системах с ОФМн необходима одна дополнительная посылка сигнала, передаваемая перед началом передачи информации и играющая роль отсчетной.

В системе с ФМн, после изменения полярности опорного колебания, все последующие символы ошибочные (обратная работа), причем ошибка будет оставаться до следующего скачка фазы опорного колебания.

В системе с ОФМн скачкообразное изменение полярности опорного колебания приводит к одиночной ошибке, что и определяет преимущества сигналов с ОФМн.

При выборе метода модуляции ФМн или ОФМн необходимо учитывать их достоинства и недостатки.