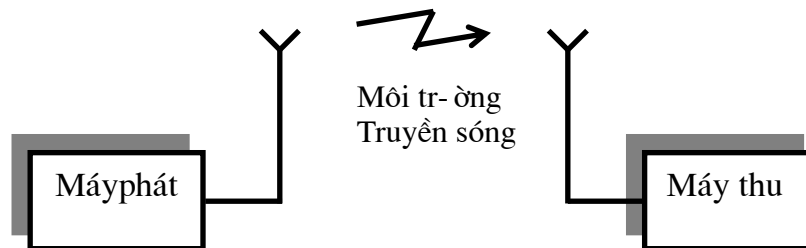


CHƯƠNG 2

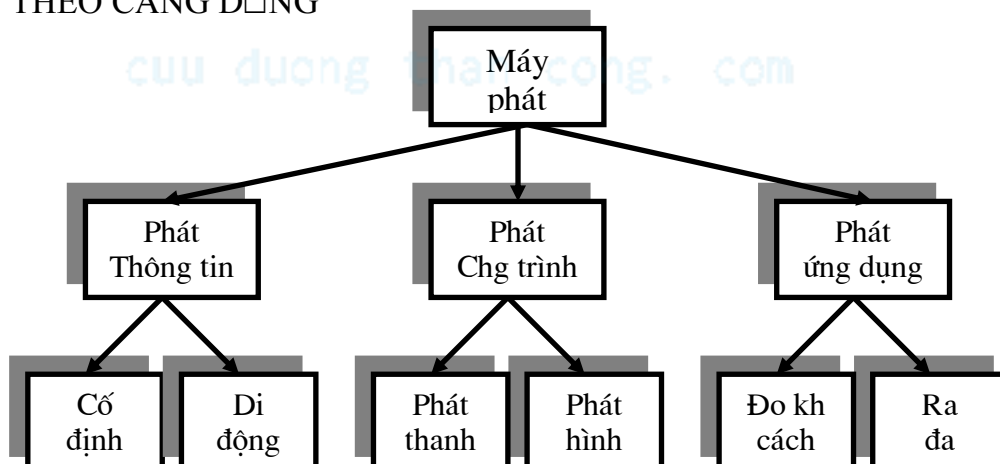
MÁY PHÁT**2.1 ĐỊNH NGHĨA VÀ PHÂN LOẠI**

Một hệ thống thông tin bao gồm: máy phát, máy thu và môi trường truyền sóng như hình 2.1. Trong đó máy phát là một thiết bị phát ra tín hiệu dưới dạng sóng điện từ để biểu diễn dưới một hình thức nào đó.



Hình 2.1 Sơ đồ khối tổng quát của hệ thống thiết bị thu phát

Sóng điện từ gọi là sóng mang hay tải tin làm nhiệm vụ chuyển tải thông tin cần phát tới điểm thu. Thông tin này được gắn với tải tin theo một hình thức điều chế thích hợp. Máy phát phải phát đi công suất đủ lớn để cung cấp tỉ số tín hiệu trên nhiễu đủ lớn cho máy thu. Máy phát phải sử dụng sự điều chế chính xác để bảo vệ các thông tin được phát đi, không bị biến dạng quá mức. Ngoài ra, các tần số hoạt động của máy phát được chọn căn cứ vào các kênh và vùng phủ sóng theo qui định của hiệp hội thông tin quốc tế (ITU). Các tần số trung tâm của máy phát phải có độ ổn định cao. Do đó, chỉ tiêu kỹ thuật của máy phát là: Công suất ra, tần số làm việc, độ ổn định tần số, dải tần số điều chế. Có nhiều cách phân loại máy phát

2.1.1 THEO CẤNG DẠNG

Hình 2.2 Phân loại máy phát theo công dụng

2.1.2 THEO TẦN SỐ

+ Phát thanh:

+ 3KHz ÷ 30KHz (100Km ÷ 10Km): đài phát sóng cực dài VLW

+ 30KHz ÷ 300KHz (10Km ÷ 1Km): đài phát sóng dài LW

+ 300KHz ÷ 3000KHz (1Km ÷ 100m): đài phát sóng trung MW

+ 3MHz ÷ 30MHz (100m ÷ 10m): đài phát sóng ngắn SW

+ Phát hình:

+ 30MHz ÷ 300MHz (10m ÷ 1m): đài phát sóng mét

+ 300MHz ÷ 3000MHz (1m ÷ 0,1m): đài phát sóng dm

+ Thông tin Vi ba và Rađa:

+ 3GHz ÷ 30GHz (0,1m ÷ 0,01m): đài phát sóng cm

+ 30GHz ÷ 300GHz (0,01m ÷ 0,001m): đài phát sóng mm

2.1.3 THEO PHƯƠNG PHÁP ĐIỀU CHỈNH

+ Máy phát điều biên (AM)

+ Máy phát đơn biên (SSB)

+ Máy phát điều tần (FM) và máy phát điều tần âm thanh nổi (FM Stereo)

+ Máy phát điều xung (PM)

+ Máy phát khoá dịch biên độ ASK, QAM

+ Máy phát khoá dịch pha PSK, QPSK

+ Máy phát khoá dịch tần FSK...

2.1.4 THEO CẤP SUẤT

+ Máy phát công suất nhỏ $P_{ra} < 100W$

+ Máy phát công suất trung bình $100W < P_{ra} < 10KW$

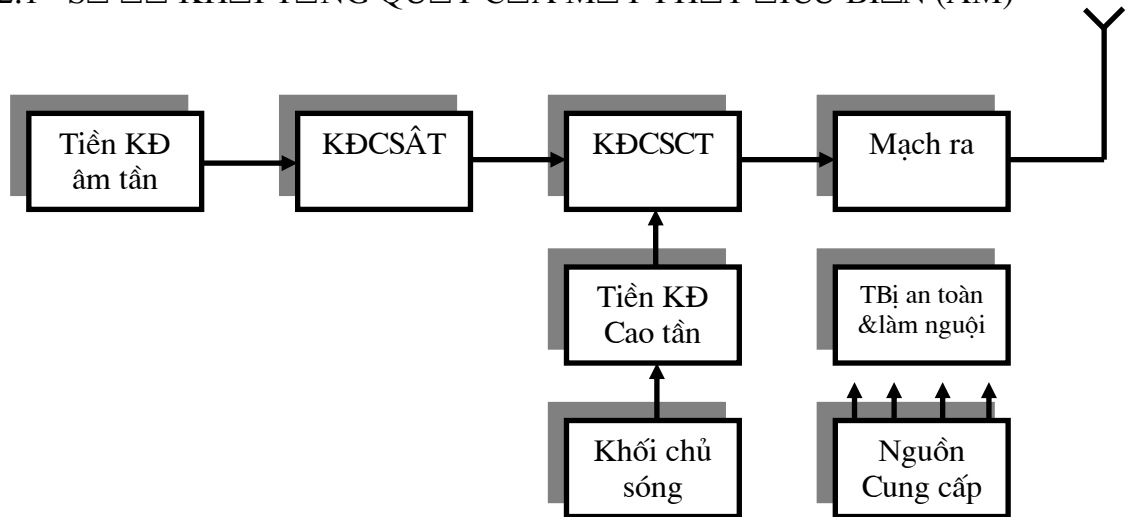
+ Máy phát công suất lớn $10KW < P_{ra} < 1000KW$

+ Máy phát công suất cực lớn $P_{ra} > 1000KW$

Ngày nay, trong các máy phát công suất nhỏ và trung bình ng-ời ta có thể sử dụng hoàn toàn bằng BJT, FET, MOSFET công suất, còn trong các máy phát có công suất lớn và cực lớn ng-ời ta thường sử dụng các loại đèn điện tử đặc biệt.

2.2 SƠ ĐỒ KHỐI TỔNG QUÁT CỦA CÁC LOẠI MÁY PHÁT

2.2.1 SƠ ĐỒ KHỐI TỔNG QUÁT CỦA MÁY PHÁT ĐIỀU BIẾN (AM)

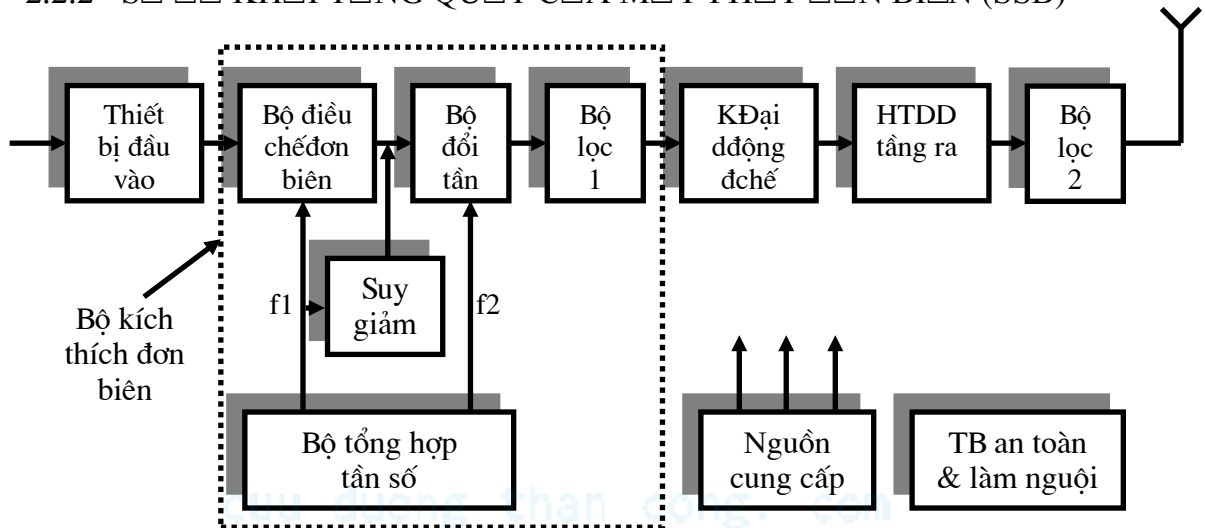


Hình 2.3 Sơ đồ khối tổng quát của máy phát điều biên AM

- + Tiền khuếch đại âm tần: Có nhiệm vụ khuếch đại điện áp tín hiệu vào đến mức cần thiết để đưa vào tầng khuếch đại công suất âm tần (KĐCSÂT). Vì đối với máy phát AM thì biên độ điện áp âm tần yêu cầu lớn để có độ điều chế sâu (m lớn) nên tầng này thường có tầng khuếch đại micro và khuếch đại điện áp mức cao.
- + Khuếch đại công suất âm tần (KĐCSÂT): có nhiệm vụ khuếch đại tín hiệu đến mức đủ lớn để tiến hành điều chế tín hiệu cao tần.
- + Khối chủ sóng (Dao động): có nhiệm vụ tạo ra dao động cao tần (sóng mang) có biên độ và tần số ổn định, có tần biến đổi tần số rộng. Muốn vậy, ta có thể dùng mạch dao động LC kết hợp với mạch tự động điều chỉnh tần số (AFC)
- + Khối tiền khuếch đại cao tần (TKĐCT): có thể được dùng để nhân tần số hoặc khuếch đại dao động cao tần đến mức cần thiết để kích thích cho tần công suất làm việc. Nó còn có nhiệm vụ đệm, làm giảm ảnh hưởng của các tầng sau đến độ ổn định tần số của khối chủ sóng. Vì vậy, nó có thể có nhiều tầng: tầng đệm, tầng nhân tần và tầng tiền khuếch đại công suất cao tần (TKĐCSCT)
- + Khối khuếch đại công suất cao tần (KĐCSCT): có nhiệm vụ tạo ra công suất cần thiết theo yêu cầu công suất ra của máy phát. Công suất ra yêu cầu càng lớn thì số tầng khuếch đại trong khối KĐCSCT càng nhiều.
- + Mạch ra để phối hợp trở kháng giữa tầng KĐCSCT cuối cùng và anten để có công suất ra tối ưu.

- + Anten để bức xạ năng lượng cao tần của máy phát thành sóng điện từ truyền đi trong không gian.
- + Nguồn cung cấp điện áp phải có công suất lớn để cung cấp cho Transistor hoặc đèn điện tử công suất.
- + Ngoài ra, máy phát phải có thiết bị an toàn và thiết bị làm nguội.

2.2.2 Sơ đồ khối tổng quát của máy phát đơn biên (SSB)



Hình 2.4 Sơ đồ khối tổng quát của máy phát đơn biên

Ngoài các yêu cầu kỹ thuật chung của máy phát, máy phát đơn biên (SSB) còn phải có thêm một số chỉ tiêu kỹ thuật sau đây:

- Mức méo phi tuyến - 35 dB
- Bề rộng mỗi kênh thoại và tổng số kênh thoại
- Tần số làm việc: 1MHz - 30 MHz

Việc xây dựng sơ đồ khối của máy phát đơn biên có một số đặc điểm riêng so với máy phát điều biên (AM). Ở đây các bộ điều biên cân bằng và bộ lọc dải hẹp được sử dụng để tạo nên tín hiệu đơn biên, nhưng công suất bị hạn chế chỉ vài mW. Nếu sóng mang ở dải tần số cao (sóng trung và sóng ngắn) thì không thể thực hiện được bộ lọc với các yêu cầu cần thiết (dải thông hẹp, sóng đơn dốc đứng...) vì vậy sẽ xuất hiện nhiễu xuyên tâm giữa các kênh, làm giảm tỷ số tín hiệu trên nhiễu. Vì vậy, đối với máy phát đơn biên thì tần số sóng mang cơ bản để tạo đơn biên ở khoảng tần số trung gian: ($f_1 = 100\text{KHz} - 500\text{KHz}$). Do đó, sơ đồ cấu trúc của máy đơn biên gồm một bộ tạo tín hiệu đơn biên ở tần số trung gian (100-500)KHz sau đó nhờ một vài

bộ đổi tần để chuyển đến phạm vi tần số làm việc ($f_1 = 1\text{MHz} - 30\text{MHz}$) rồi nhờ bộ khuếch đại tuyến tính để khuếch đại đến một công suất cần thiết.

+ Thiết bị đầu vào: thường làm nhiệm vụ khuếch đại tín hiệu âm tần nếu tín hiệu này còn bé hoặc hạn chế tín hiệu âm tần nếu tín hiệu này quá lớn.

+ Bộ điều chế đơn biên (BĐCĐB): trong các máy phát công suất lớn BĐCĐB thường được xây dựng theo phương pháp lọc tổng hợp. Trong các máy phát công suất nhỏ, yêu cầu kỹ thuật không cao nên đôi khi có thể sử dụng bộ điều chế đơn biên theo phương pháp lọc - quay pha. Khi đó việc điều chế tín hiệu đơn biên có thể được thực hiện ngay ở tần số làm việc nên không cần có bộ đổi tần và bộ lọc 1.

+ Bộ tổng hợp tần số của máy phát đơn biên: là thiết bị chất lượng cao và phức tạp. Nó phải bảo đảm tần số sóng mang gốc (f_1) và các tần số khác ($f_2 \dots$) có độ ổn định tần số rất cao ($\frac{\Delta f}{f} = 10^{-7} \div 10^{-9}$). Vì vậy, cần dùng thạch anh để tạo các tần số gốc

+ Bộ đổi tần: thực chất là bộ khuếch đại cộng hưởng để lấy thành phần hài $f_2 = n f_1$. Chính nhờ bộ đổi tần mà độ ổn định tần số của máy phát tăng lên.

+ Bộ lọc 1: có nhiệm vụ lọc các sản phẩm của quá trình đổi tần.

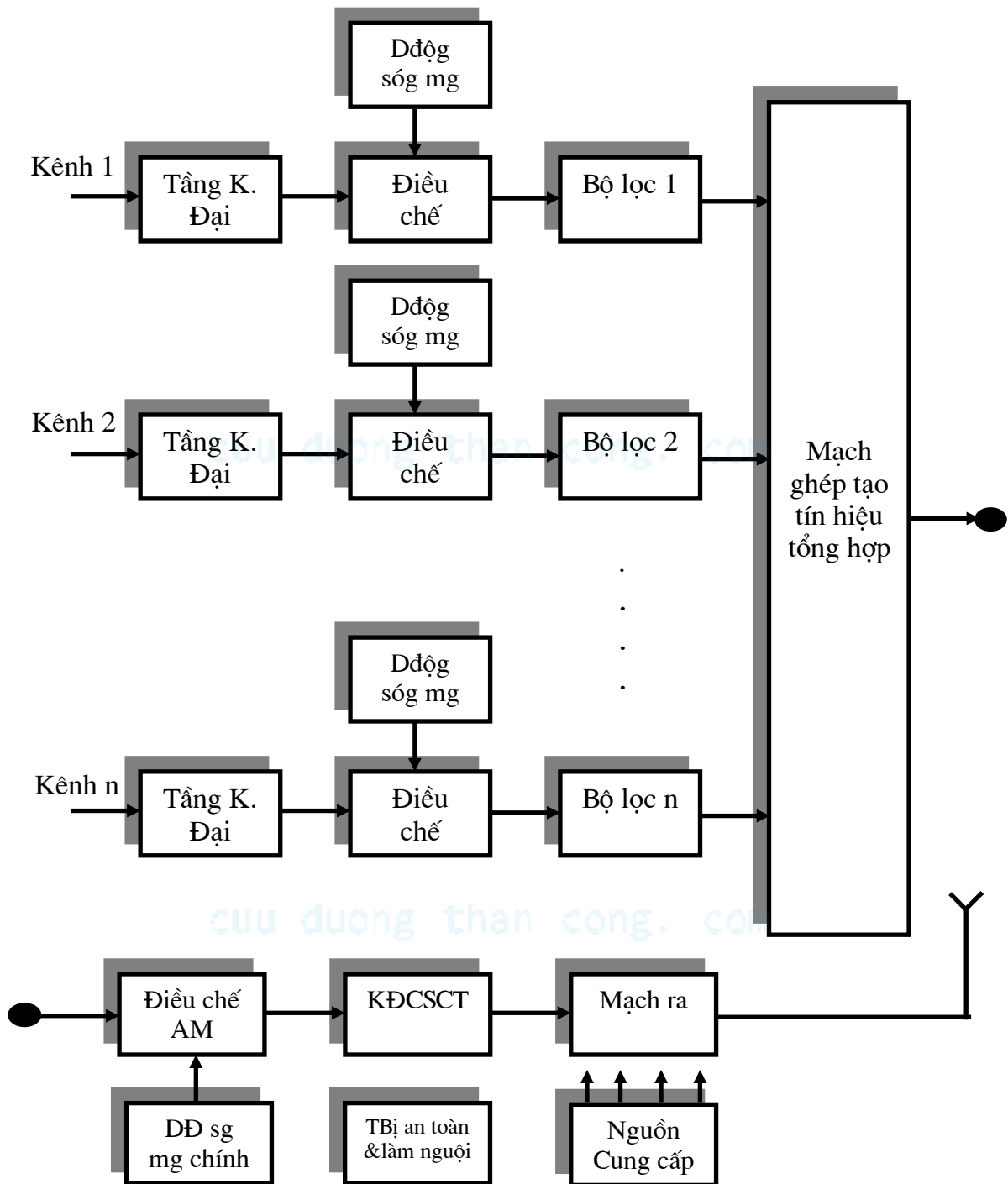
+ Bộ khuếch đại dao động điều chế (KĐDDĐC): phụ thuộc vào công suất ra mà có số tầng từ 2 đến 4. Để điều chỉnh đơn giản, một, hai tầng đầu là khuếch đại dải rộng không điều chỉnh. Còn các tầng sau là các bộ khuếch đại cộng hưởng.

+ Hệ thống dao động tầng ra dùng để triệt các bức xạ của các hài và cũng để phối hợp trở kháng. Trong các máy phát đơn biên bộ lọc đầu ra thường là một hay hai bộ lọc hình Π ghép với nhau và giữa chúng thường có phân tử điều chỉnh độ ghép để nhận được tải tốt nhất của máy phát. Tầng KĐDDĐC đơn sử dụng đơn giản hơn so với tầng đẩy kéo. Song sử dụng tầng đơn thì gặp khó khăn là không phối hợp trở kháng với anten sóng ngắn đối xứng. Đối với máy phát công suất ra $P_{ra} = (20 - 40)\text{Kw}$ người ta dùng biến áp ra đối xứng có lõi Ferrite. Còn đối với máy phát công suất ra $P_{ra} = 100\text{Kw}$ người ta dùng biến áp đối xứng không có lõi.

+ Bộ lọc 2: dùng để triệt các thành phần cao tần xuất hiện trong dải tần số truyền hình, nên còn gọi là bộ lọc tín hiệu truyền hình. Đối với máy thu đơn biên ta phải đổi tín hiệu đơn biên thành điều biên để thực hiện tách sóng trung thực. Muốn vậy phải phục hồi sóng mang, điều này yêu cầu vòng khóa pha PLL. Do đó, ở máy phát

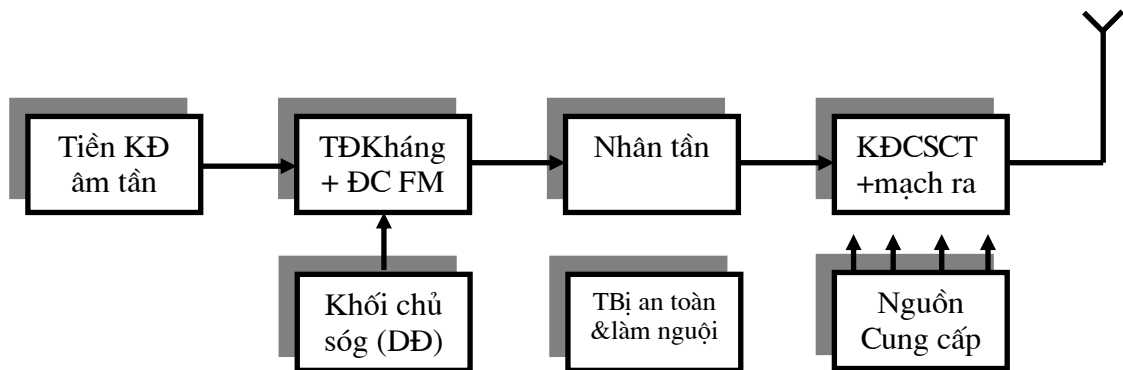
không triệt tiêu hoàn toàn tần số sóng mang mà giữ lại sóng mang có biên độ bằng (5-20)%. Tần số này còn được gọi là tần số lái, được phát cùng tín hiệu đơn biên. Nhờ đó máy thu đơn biên có thể khôi phục tín hiệu một cách chính xác nhờ hệ thống tự động điều chỉnh tần số AFC

2.2.3 Sơ đồ khối của máy phát đa kênh AM ghép kênh FDM



Hình 2.5 Sơ đồ khối của máy phát đa kênh AM ghép kênh FDM

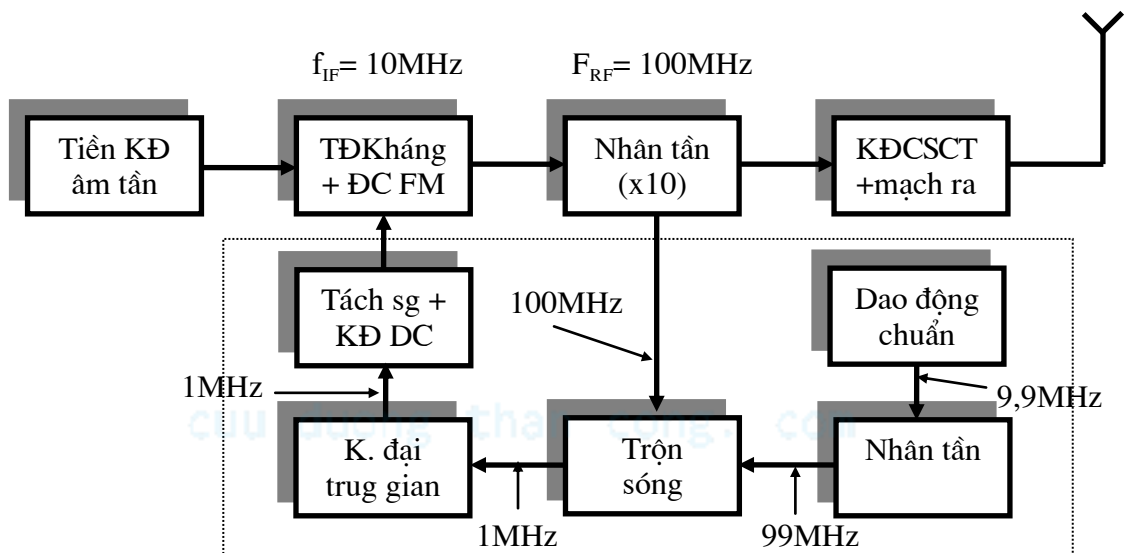
2.2.4 SƠ ĐỒ KHỐI TỔNG QUÁT CỦA MÁY PHÁT ĐIỀU TẦN FM



Hình 2.6 Sơ đồ khối tổng quát của máy phát điều tần FM

Tăng điện kháng: sử dụng các phần tử điện kháng để biến đổi tín hiệu âm tần thành điện kháng thay đổi (dung kháng hoặc cảm kháng biến thiên) để thực hiện việc điều chế FM. Phần tử điện kháng có thể là Transistor điện kháng, đèn điện kháng hoặc Varicap (điện dung biến đổi theo điện áp đặt vào Varicap).

2.2.5 SƠ ĐỒ KHỐI TỔNG QUÁT CỦA MÁY PHÁT FM CHẤT LƯỢNG CAO



Hình 2.7 Sơ đồ khối tổng quát của máy phát điều tần FM chất lượng cao

2.3 CÁC MẠCH GHÉP TRONG MÁY PHÁT

Mạch ghép để ghép giữa các tầng và ghép giữa tầng ra của máy phát với anten. Yêu cầu chung đối với mạch ghép:

1. PHỐI HỢP TRỞ KHÁNG

Đối với mạch ghép giữa các tầng: yêu cầu là trở kháng vào của tầng kế tiếp phản ánh về cùng với trở kháng ra của bộ cộng hưởng tầng trước đó tạo thành trở kháng sóng tối ưu, đảm bảo công suất ra và hiệu suất của tầng này là lớn nhất.

Đối với mạch công suất: việc phối hợp trở kháng giữa tầng ra của bộ khuếch đại công suất cao tần và anten nhằm đạt được công suất ra lớn nhất.

2. MẠCH LỌC ĐƠN ĐƠN THẮNG (B)

Mạch lọc đầu ra phải đảm bảo sao cho ngoài biên biên độ không giảm quá 3dB. Mặt khác dải thông tỉ lệ nghịch với hệ số phẩm chất của khung cộng hưởng ($B = \frac{f_o}{Q}$). Vì vậy để đảm bảo dải thông và hệ số phẩm chất ta phải dùng nhiều bộ

lọc ghép với nhau.

3. MẠCH LỌC HỒN LẠC HÀI CAO

Đối với những máy phát có công suất lớn, yêu cầu các thành phần hài rất nhỏ. Do đó, mạch ghép phải bảo đảm độ suy giảm đạt yêu cầu ở những tần số hài không mong muốn.

4. YÊU CẦU CHỈNH MẠCH GHÉP

Trong một dải tần rộng và thay đổi độ ghép với tải để có tải tối ưu.

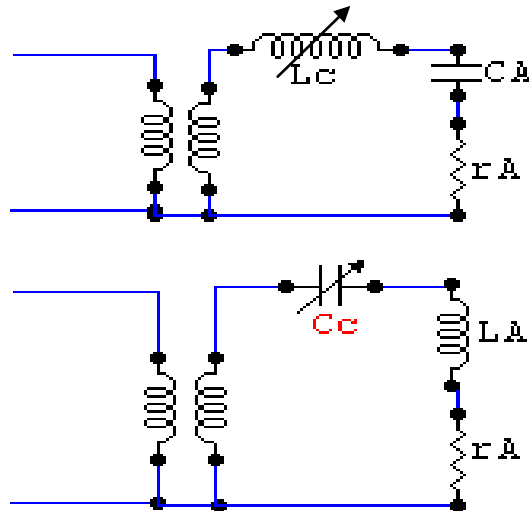
Nói chung không thể đồng thời thỏa mãn các yêu cầu trên mà tùy từng trường hợp cụ thể để xét yêu cầu nào là quan trọng, yêu cầu nào là thứ yếu. Ví dụ

- + Đối với tầng tiền khuếch đại, yêu cầu phối hợp trở kháng là chính, không yêu cầu độ chọn lọc cao, không cần hiệu suất cao nên chỉ cần dùng mạch cộng hưởng đơn.
- + Đối với tầng ra, yêu cầu hiệu suất cao, độ lọc hài cao nên dùng mạch cộng hưởng phức tạp.

2.3.1 TÍNH CHẤT ANTEN

Đối với tầng trước cuối thì điện trở tải chính là điện trở vào của tầng kế tiếp sau. Còn đối với tầng cuối thì điện trở tải chính là điện trở của phedor. Thực chất phedor có thể là thuần trở r_A , dung kháng $r_A - jX_A$, hoặc cảm kháng $r_A + jX_A$.

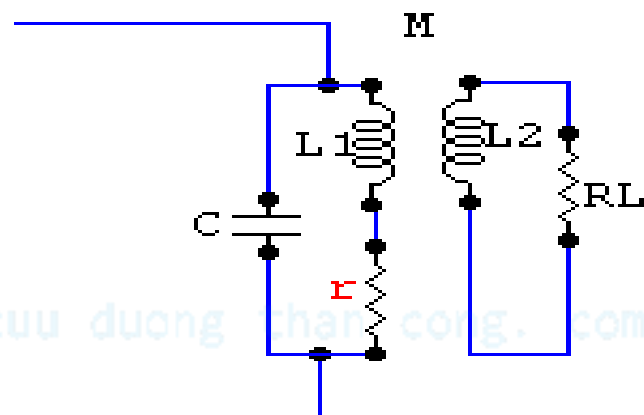
Nhưng chỉ khi Anten thuần trở thì công suất ra Anten mới lớn nhất. Muốn vậy, phải chỉnh Anten cộng hưởng ở tần số làm việc bằng bộ phận chỉnh. Nếu là $r_A - jX_A$ thì chỉnh L_c và nếu là $r_A + jX_A$ thì chỉnh bằng C_c như hình 2.8. Hình minh họa chỉnh của Anten



Hình 2.8 Sử dụng cuộn cảm và tụ để chỉnh Anten

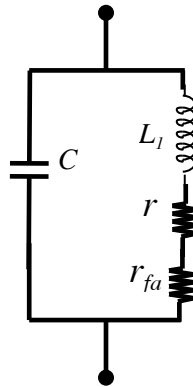
2.3.2 GHÉP BIẾN ÁP (GHÉP HỖ CẠM)

Mạch ghép biến áp là một trong những mạch ghép được sử dụng phổ biến trong máy phát



Hình 2.9 Mạch ghép tải ra bằng biến áp

Từ mạch ghép biến áp ở trên, ta đưa về sơ đồ tương đương bên sơ cấp như hình 2.10:



Hình 2.10 Sơ đồ tương đương của mạch
đọc qui về bên sơ cấp

Trong đó, điện trở phản ảnh đọc xác định nh- biểu thức:

$$r_{fa} = \frac{(\omega M)^2}{R_L} = \frac{X_{gh}^2}{R_L} \quad (2.1)$$

Với: R_L là điện trở tải

$$+ M : \text{Hỗ cảm} \quad M = k \sqrt{L_1 L_2} \quad (2.2)$$

+ L_1, L_2 : Trị số điện cảm của cuộn sơ cấp và thứ cấp.

+ k : Hệ số ghép phụ thuộc kết cấu của cuộn dây:

- Nếu Sóng ngắn : $k = 0,01 \div 0,1$ (ghép rất lỏng).

Sóng trung : $k = 0,5 \div 0,9$ (cuộn dây có lõi từ tính, ghép rất chặt).

* Điện trở cộng hưởng riêng của mạch sơ cấp:

$$R_K = \frac{L_1}{rC} = \frac{\rho^2}{r} \quad \text{với} \quad \rho = \sqrt{\frac{L_1}{C}} \quad (2.3)$$

* Điện trở cộng hưởng của mạch khi có tải:

$$R_{td} = \frac{\rho^2}{r + r_{fa}} \quad (2.4)$$

* Hiệu suất của mạch ghép biến áp đọc biểu diễn bởi biểu thức:

$$\eta_{BA} = \frac{P_L}{P_1} \quad (2.5)$$

Trong đó : P_L : là công suất hữu ích trên tải.

P_1 : Công suất trên cuộn sơ cấp.

$$\eta_{BA} = \frac{P_L}{P_1} = \frac{\frac{1}{2} I_K^2 r_{fa}}{\frac{1}{2} I_K^2 (r + r_{fa})} = \frac{r_{fa}}{r + r_{fa}} = 1 - \frac{r}{r + r_{fa}} \quad (2.6)$$

Từ biểu thức (2.6) ta nhận thấy để hiệu suất biến áp cao ($\eta_{BA} = 0,9 \div 0,95$) thì $r_{fa} = (10 - 20) r$. Mà muốn r_{fa} lớn thì từ (2.1) ta thấy R_L phải nhỏ và biến áp phải ghép chặt để có hồ cảm M lớn. Thông điện trở tải cho trước và không đổi, nên để tăng r_{fa} ta phải tăng M . Biểu thức (2.6) có thể được viết lại dưới dạng:

$$\eta_{BA} = \frac{P_L}{P_1} = 1 - \frac{\rho_1^2 / R_K}{\rho_1^2 / R_{td}} = 1 - \frac{R_{td}}{R_K} \quad (2.7)$$

Với: R_K, R_{td} là điện trở tương đương của mạch cộng hưởng khi $R_L = \infty$ và $R_L \neq 0$

Như vậy; để hiệu suất biến áp cao thì R_K phải lớn, mà: $R_K = Q_o^2 \rho_1$;

Với Q_o : hệ số phẩm chất của riêng khung cộng hưởng, nên Q_o phải lớn ($Q_o = 50 - 200$). Mặt khác ta thay đổi độ ghép hồ cảm M sao cho $R_{td} = R_{td\text{tối hạn}}$ để có hiệu suất cao nhất.

2.3.3 CÁC BƯỚC THIẾT KẾ MẠCH GHÉP BIẾN ÁP

Khi thiết kế ta thông thường biết trước các điều kiện: P_L , tần số góc ω và chọn Q_L tùy theo tần số. Ta sẽ tiến hành một số bước tính toán như sau:

1. Biết P_L , chọn ($\eta_{BA} = 0,9 \div 0,95$) tùy theo công suất yêu cầu theo bảng dưới đây:

Công suất ra	Hiệu suất
$P_L < 1W$	$0,7 \div 0,8$
$1W \leq P_L < 10W$	$0,75 \div 0,85$
$10W \leq P_L < 100W$	$0,84 \div 0,93$
$100W \leq P_L < 1KW$	$0,92 \div 0,96$
$1KW \leq P_L < 10KW$	$0,95 \div 0,98$
$P_L \geq 10KW$	$0,97$

2. Xác định

$$P_1 = \frac{P_L}{\eta_{BA}}$$

3. Chọn

$$V_{cm} = (0,8 - 0,9) V_{cc}$$

4. Điện trở cộng hưởng khi có tải

$$R_{td} = \frac{V_{cm}^2}{2 P_1}$$

5. Chọn hệ số phẩm chất của khung cộng hưởng sơ cấp khi đã có tải:

$$Q_1 = (10 \div 50)$$

6. Tính trở kháng đặc tính của mạch sơ cấp

$$\rho_1 = \frac{R_K}{Q_o} = \frac{R_{td}}{Q_1}$$

7. Xác định L_1, C' :

$$L_1 = \frac{\rho_1}{\omega} \quad \text{và} \quad C' = C_1 + C_{KS} = \frac{1}{\omega \rho_1}$$

$C_{KS} = C_{CE}$ của Transistor ; nếu $C_1 \geq 10 C_{CE}$ thì $C' \approx C_1$

8. Hệ số phẩm chất riêng của khung cộng hưởng sơ cấp:

$$Q_o = \frac{R_K}{\rho_1} \quad \text{trong đó:} \quad R_K = \frac{R_{td}}{1 - \eta_{BA}}$$

9. Tính điện trở tổn hao của cuộn sơ cấp khi không và có tải:

$$r = \frac{\rho_1}{Q_o} \quad \text{và} \quad r + r_{fa} = \frac{\rho_1}{Q_1} \quad \text{suy ra}$$

$$\text{hoặc} \quad r = \frac{\rho_1^2}{R_K} \quad \text{và} \quad r + r_{fa} = \frac{\rho_1^2}{R_{td}}$$

10. Tính hệ số cảm :

$$M = \frac{1}{\omega} \sqrt{r_{fa} \cdot R_L}$$

11. Tính giá trị cuộn cảm bên thứ cấp :

$$L_2 = \frac{M^2}{k^2 L_1}$$