

两部发射机共用一副天线的设计

郑观森 宋煥 罗江一 编著 · 人民邮电出版社出版

內容提要

兩部中波广播机共用一座铁塔天线的设计及实验。首先叙述兩机共用天线所引起的問題，为了解决这些問題就要設計一些網格，例如双工匹配網格和隔离網格等；最后还說明了調整過程及所遇到的一些問題。

兩部發射机共用一付天線的設計

編著者： 郑觀森 宋煥 罗江一

出版者： 人 民 邮 电 出 版 社

北京东四 6 条 13 号

(北京市書刊出版業委員會可認出字第〇四八零)

印刷者： 北京市印 刷 一 厂

發行者： 新 华 書 店

开本 787×1092 1/32 1959年4月北京第一版

印数 22/32 貨款11 1959年4月北京第一次印刷

印刷字数19,000字 印数 1—4,200册

統一書号： 15045·总 987—無 261

定价：(10)0.15元

(I) 总論	1
(II) 設計過程及結果	2
(一) 瓢形饋線的設計	2
(二) 双工匹配器的設計	3
(三) 隔离網絡設計	10
(III) 調整經過及所遇到的問題	16
(一) 双工匹配器的調整	16
(二) 隔离網絡的調整	16
(三) 調整中所遇到的一些問題	17
(IV) 使用情況	21

上 总 論

除非是同頻率同節目併機廣播，一般每部中波發射機都應有它自己的發射天線。但是一座鐵塔造價差不多要四十多萬元，這並不是個小數字；另外由於兩座鐵塔放在一個場地上，如果距離近將會因彼此間存在互阻抗，產生場形畸變，影響了廣播效果。因此使我們考慮到兩部不同頻率不同節目的大功率發射機共用一付鐵塔天線的方法。這樣做不但節省了投資，有較高的發射效率，而且除了增加必要的拉繩絕緣外不必化費建塔時間，同時也體現了多快好省的原則。下面就是為此目的所做的一些實踐結果。

選擇頻率時要根據已有鐵塔高度，照顧到兩個頻率分別在這塔上輻射的效率，而且這兩個頻率間隔尽可能遠些，以免隔離網絡設計困難。一般鐵塔高度可在 0.43 到 0.60 波長之間；兩個頻率的比例大約在 1.4 左右，這樣鐵塔對兩個頻率的輻射效率都可照顧到了。我們試驗用的頻率是 1000 千赫和 1400 千赫；鐵塔高度是 130 公尺。

同頻的兩部發射機併用天線，只要有橋丁式平衡網絡是比較容易的。我們準備做的試驗是要利用兩部發射機，使用不同頻率播送不同節目。因此在兩部發射機上都要加裝隔離網絡設備，以阻塞住對方頻率的串擾。

有兩種饋電方法，一種是兩機分用兩付饋線，送到天線下面的調配間合併；另一方法是兩機合用一付饋線，兩機在末級交連輸出後，即分別經過自己的隔離網絡，再經共用的饋線送出，到天線下面調配室經過雙工器將送上天線。前一方法由於功率分別由兩付饋線輸送，每付饋線的功耗較低，絕緣要求也可較低。不過這種方法的防串擾的隔離網絡設備必須裝在調配間的兩付饋線輸出點，因此從發射機末級交連輸出起，經過饋線到調配室，都在很強輻射場

里，随处有机会受到对方頻率的窜扰。如果在机房內每机的輸出点另加一套隔离網絡，又要增加設備費用。此外兩付饋線的價錢，也要比一付为高，因此不如共用饋線的方法比較經濟。

II 設計過程及結果

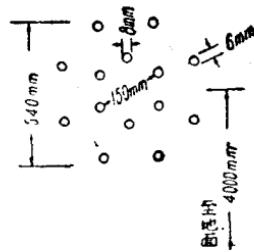
(一) 節形饋線的設計

中波广播用的天綫都是采用垂直不平衡式輻射體，为了調配方便一般采用不平衡式多綫同軸饋線。这种饋線具有同軸饋管的特性，但較饋管制造簡單，而且更主要的是节省銅料与維护方便。在傳送功率不超过 100 到 150 瓩时，我們一般可以使用六綫或五綫式同軸饋線。这两种饋線都是以外面的四根導綫做为地電位；中心的兩根或一根導綫做为高電位。它們的特性阻抗是 200 到 350 欧姆。如果功率在 150 瓩以下时，高電位導綫与地導綫間還不会产生太高电压。工作在 1 兆赫的中波頻率，当使用五公厘導綫时在五綫式饋線上的衰減率也只有 0.6 分貝/公里。設饋線全長為 250 公尺，則衰減量也不过 0.15 分貝/公里。按傳送 150 瓩功率計，損失不过 5 瓩左右。但是如果把 300 瓩或更高功率經過五綫饋線傳送时，那就显得不很合理了。第一是考慮到用这种較高阻抗的饋線时，則導綫間將产生較高電位。倘饋線行波系数为 0.8 时，饋線上最高電位將达三万伏以上，这对支柱絕緣將是个威胁。第二是考慮到中心一根導綫，在傳送 300 瓩加調幅功率时，它的表面要通过 39 安培的有效值电流。如果行波系数为 0.8 时，則最大电流將达 45 安培，導綫上电流密度將超过 2 安培/公厘，因此热損失也不应忽略，当然这点可以用增加導綫根数来解决。此外还要考慮的是單根導綫的直徑，傳送設計功率时，饋線高電位導綫上的峰值电压須不超过临界电压^①。在这个峰值电压时不应产生电暈或閃絡。根据實驗資料，載波功率在 150 到 400 瓩的饋線，使用 5 公厘導綫即可。

① 临界电压之計算請参考愛金堡著“天綫”第 185 頁。

按照上述各項要求，我們設計使用的饋線是14線式籠形饋線（圖一）。外圈用八根6公厘導線圍成540公厘直徑的圓圈；里圈是用六根8公厘導線圍成直徑150公厘的圓圈。選用這種導線是利用現有材料，如果使用5公厘導線是完全可以的，只是特性阻抗將會略微高一些。特性阻抗是利用下面公式計算出來，

$$Z_0 = 60 \left[\ln \frac{2H}{R_1 \sqrt{\frac{n_1 r_1}{R_1}}} - \frac{\ln^2 \frac{2H}{R_2}}{R_2 \sqrt{\frac{n_2 r_2}{R_2}}} \right]$$



圖一

其中 r_1 = 內圈導線半徑

R_1 = 內圈導線圈半徑

n_1 = 內圈導線根數

r_2 = 外圈導線半徑

R_2 = 外圈導線圈半徑

n_2 = 外圈導線根數

H = 節形饋線中心距地面高。

結果

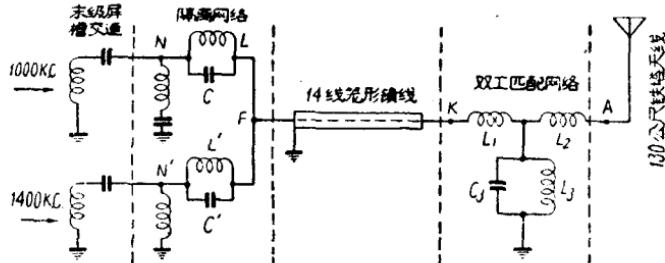
$$Z_0 = 60 \left[\ln \frac{8000}{75 \sqrt{\frac{6 \times 4}{75}}} - \frac{\ln^2 \frac{8000}{270}}{270 \sqrt{\frac{8 \times 3}{270}}} \right] = 105 \Omega.$$

為了簡便起見，下面設計時一律按 100Ω 計算。

(二) 双工匹配器的設計

双工匹配網絡的目的是把對兩個頻率不同的天線輸入阻抗，變換成饋線的特性阻抗，使饋線上得到行波。為了節約元件，這個網絡中

只有一套双工元件，其余兩臂使用線圈。双工元件是用电容及电感并联組成，調整后对不同頻率呈現所需的不同电抗数值。全部饋線及天綫系統电路圖如圖二所示。



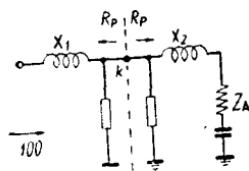
圖二

这付天綫在 1000 千赫及 1400 千赫兩頻率工作时的輸入阻抗分別为：

$$Z_{A_{10}} = 420 - j 222 \text{ 及 } Z_{A_{14}} = 29.5 - j 76.7$$

① $L_1 L_2$ 的計算：

將 X_3 分成兩部份并联（圖三），右边部份与負荷端諧振，成純电阻 R_p ，左边部份对饋線特性阻抗諧振，成純电阻 R_{po} 。



圖三

$$\text{对 } 1000 KC: \quad R_{p10(\text{左})} = \frac{X_{1(10)}^2 + 100^2}{100} \quad (1)$$

$$R_{p10(\text{右})} = \frac{(X_{2(10)} - 222)^2 + 420^2}{420} \quad (2)$$

$$\text{对 } 1400 KC: \quad R_{p14(\text{左})} = \frac{X_{1(14)}^2 + 100^2}{100} \quad (3)$$

$$R_{p14(\text{右})} = \frac{(X_{2(14)} - 76.7)^2 + 29.5^2}{29.5} \quad (4)$$

当饋線被一等于其特性阻抗之电阻代替时，在網絡中任一点剖开，向左及向右之輸入阻抗互成共轭值，如为純电阻則应相等。

由(1)及(2)

$$\frac{X_{1(10)}^2 + 100^2}{100} = \frac{(X_{2(10)} - 222)^2 + 420^2}{420} \quad (5)$$

由(3)及(4)

$$\frac{X_{1(14)}^2 + 100^2}{100} = \frac{(X_{2(14)} - 76.7)^2 + 29.5^2}{29.5} \quad (6)$$

因 X_1, X_2 皆为电感, 由感抗定义:

$$X_{1(14)} = \frac{1400}{1000} X_{1(10)} \quad (7)$$

$$X_{2(14)} = \frac{1400}{1000} X_{2(10)} \quad (8)$$

将(7), (8)代入(6), 得

$$\frac{(1.4 X_{1(10)})^2 + 100^2}{100} = \frac{\{1.4 X_{2(10)} - 76.7\}^2 + 29.5^2}{29.5}$$

$$59 X_{1(10)}^2 + 29.5 \times 100^2 = 200 X_{2(10)}^2 + 767^2 + 295^2 - 282 \times 76.7 X_{2(10)} \quad (9)$$

由(5)式得

$$4.2 X_{1(10)}^2 + 4.2 \times 100^2 = X_{2(10)}^2 + 222^2 - 444 X_{2(10)} + 420^2 \quad (10)$$

(10) $\times \frac{59}{4.2}$, 得

$$\begin{aligned} 59 X_{1(10)}^2 + 100^2 \times 59 &= \frac{59}{4.2} X_{2(10)}^2 + 222^2 \times \frac{59}{4.2} \\ &- \frac{444 \times 59}{4.2} X_{2(10)} + \frac{420^2 \times 59}{4.2} \end{aligned} \quad (11)$$

(9)-(11)得

$$\begin{aligned} -29.5 \times 100^2 &= \left(200 - \frac{59}{4.2}\right) X_{2(10)}^2 - \left(282 \times 76.7 - \frac{444 \times 59}{4.2}\right) \\ &X_{2(10)}^2 + 767^2 + 295^2 - (222^2 + 420^2) \frac{59}{4.2} \end{aligned}$$

解后得

$$X_{2(10)} = 157.5 \Omega$$

代入(5),

$$X_{1(10)}^2 + 100^2 = (157.5 - 222)^2 + 420^2 / 4.2$$

$$X_{1(10)} = 182 \Omega$$

所以: $X_{1(10)} = 182, \quad X_{1(4)} = 254$

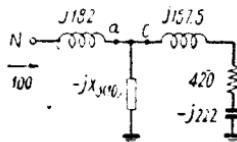
$$X_{2(10)} = 157.5, \quad X_{2(4)} = 222$$

$$L_1 = \frac{X_{1(10)}}{\omega_1} = \frac{182}{6.28 \times 10^6} = 29.0 \times 10^{-6} \text{H.}$$

$$L_2 = \frac{X_{2(10)}}{\omega_1} = \frac{157.5}{6.28 \times 10^6} = 25.1 \times 10^{-6} \text{H.}$$

(2) X_3 数值的计算

a. 对 1000 K.C.



圖四

由 c 点向右, $Z_{c(10)} = 420 - j 64.5$,

化为并联, $R_{pc(10)} = \frac{420^2 + 64.5^2}{420} = 430 \Omega$

$$-j X_{pc(10)} = \frac{-j 420^2 + 64.5^2}{64.5} = -j 2730 \Omega$$

由 a 点向左, $Z_{a(10)} = 100 + j 182$,

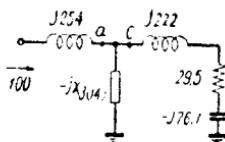
化为并联, $j X_{pa(10)} = j \frac{100^2 + 182^2}{182} = j 237$

$$R_{pa(10)} = \frac{100^2 + 182^2}{100} = 430 \Omega$$

在 ac 之间应接一与 $-j X_{pc(10)}$ 及 $j X_{pa(10)}$ 之并联电抗值反符号但同数值之电抗元件, 網絡便得到匹配。所以

$$\begin{aligned} -j X_3(10) &= - \left\{ \frac{j X_{pa(10)} (-j X_{pc(10)})}{j(X_{pa(10)} - X_{pc(10)})} \right\} = \frac{-j 237 \times (-j 2730)}{j(-2730 + 237)} \\ &= -j 259 \end{aligned}$$

b. 对 1400 K.C.:



圖五

由 c 点向右, $Z_{c(14)} = 29.5 + 145.3$

$$\text{化为并联: } R_{pa(14)} = \frac{29.5^2 + 145.3^2}{29.5} = 743.5$$

$$jX_{pc(14)} = \frac{29.5^2 + 145.3^2}{145.3} = j151.3$$

由 a 点向左, $Z_{a(14)} = 100 + j254$

$$\text{化为并联: } R_{pa(14)} = \frac{100^2 + 254^2}{100} = 743.5$$

$$jX_{pa(14)} = \frac{100^2 + 254^2}{254} = j293.5$$

在 ac 之間應接一與 $+jX_{pc(14)}$ 及 $jX_{pa(14)}$ 之并联电抗值反符号

但同数值之电抗元件，網絡便得到匹配，所以

$$\begin{aligned} -jX_{3(14)} &= - \left\{ \frac{jX_{pc(14)} \times jX_{pa(14)}}{j(X_{pc(14)} + X_{pa(14)})} \right\} \\ &= - \frac{-151.3 \times 293.5}{j(151.3 + 293.5)} = -j99.5 \end{aligned}$$

③ C_3 及 L_3 数值之計算

已得兩頻率对 X_3 值的要求为,

$$-jX_{3(10)} = -j259, \quad -jX_{3(14)} = -j99.5$$

$$X_{3(10)} = \frac{X_{L_3(10)} X_{C_3(10)}}{X_{L_3(10)} - X_{C_3(10)}} = \frac{\frac{L_3}{C_3}}{X_{L_3(10)} - X_{C_3(10)}} = 259 \quad (12)$$

$$X_{s(14)} = \frac{X_{L_{s(14)}} X_{C_{s(14)}}}{X_{L_{s(14)}} - X_{C_{s(14)}}} = \frac{\frac{L_s}{C_s}}{X_{L_{s(14)}} - X_{C_{s(14)}}} = 99.5 \quad (12')$$

$$\text{因 } \frac{L_s}{C_s} = \text{常数} = 259 \left\{ X_{L_{s(10)}} - X_{C_{s(10)}} \right\} = 99.5 \left\{ X_{L_{s(14)}} - X_{C_{s(14)}} \right\}$$

$$\left. - X_{C_{s(14)}} \right\} 259 \left\{ X_{L_{s(10)}} - X_{C_{s(10)}} \right\} = 99.5 \left\{ \frac{14}{10} X_{L_{s(10)}} - \frac{10}{14} X_{C_{s(10)}} \right\}$$

$$X_{L_{s(10)}} = \frac{188.5}{119.5} X_{C_{s(10)}} = 1.57 X_{C_{s(10)}}$$

代入(12)式：

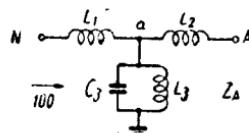
$$\frac{1.57 X_{C_{s(10)}}^2}{1.57 X_{C_{s(10)}} - X_{C_{s(10)}}} = 259, \quad X_{C_{s(10)}} = \frac{259 \times 0.57}{1.57} = 94.1 \Omega$$

$$C_s = \frac{1}{6.28 \times 94.1 \times 10^6} 1690 \mu\text{uf.}$$

$$X_{L_{s(10)}} = 1.57 X_{C_{s(10)}} = 1.57 \times 94.1 = 147.5 \Omega$$

$$L_s = \frac{147.5}{6.28 \times 10^6} = 23.5 \mu\text{h.}$$

④ 电压电流計算（均按 100% 調幅时，計算有效值电流及峯值电压）。



圖六

$$jX_{1(10)} = j182, jX_{2(10)} = j157.5$$

$$jX_{1(14)} = j254, jX_{2(14)} = j222$$

L_1 中之电流及电压：

$$I_{L_{1(10)}} = I_{L_{1(14)}} = \sqrt{\frac{150 \times 10^3}{100}} \times \sqrt{1.5} = 47.5 \text{ A}$$

$$\therefore I_{L_1} = 47.5 + 47.5 = 95 \text{ A.}$$

$$\hat{E}_{L_1} = 47.5 \times 182 \times \frac{2\sqrt{2}}{\sqrt{1.5}} + 47.5 \times 254 \times \frac{2\sqrt{2}}{\sqrt{1.5}} = 48 \text{ KV.}$$

L_2 中之电流及电压:

$$I_{L_{2(10)}} = \sqrt{\frac{150 \times 10^3}{420}} \times \sqrt{1.5} = 23 \text{ A}$$

$$I_{L_{2(14)}} = \sqrt{\frac{150 \times 10^3}{29.5}} \times \sqrt{1.5} = 87 \text{ A}$$

$$\therefore I_{L_2} = 23 + 87 = 110 \text{ A}$$

$$\hat{E}_{L_2} = (23 \times 157 + 87 \times 222) \frac{2\sqrt{2}}{\sqrt{1.5}} = 8.35 + 44.5$$

$$= 52.85 \text{ KV.}$$

a 点对地电压:

利用 6 项中 a 点向右, 化为并联时两频率之电阻值, 求 a 点对地电压,

$$\hat{E}_{a(10)} = \sqrt{150 \times 10^3 \times 430} \times 2\sqrt{2} = 22.4 \text{ KV.}$$

$$\hat{E}_{a(14)} = \sqrt{150 \times 10^3 \times 743.5} \times 2\sqrt{2} = 29.2 \text{ KV.}$$

$$\therefore \hat{E}_{C_3} = \hat{E}_{L_3} = 22.4 + 29.2 = 51.6 \text{ KV.}$$

C_3, L_3 之电流电压,

$$I_{C_3} = \frac{\hat{E}_{a(10)} \times \frac{\sqrt{1.5}}{2\sqrt{2}}}{X_{C_{3(10)}}} + \frac{\hat{E}_{a(14)} \times \frac{\sqrt{1.5}}{2\sqrt{2}}}{X_{C_{3(14)}}}$$

$$= \frac{22.4 \times 10^3 \times 1.23}{94.1 \times 2.828} + \frac{29.2 \times 10^3 \times 1.23}{66.7 \times 2.828} = 294 \text{ A.}$$

$$I_{L_3} = \frac{22.4 \times 10^3 \times \frac{1.23}{2828}}{147.5} + \frac{29.2 \times 10^3 \times \frac{1.23}{2828}}{\frac{14}{10} \times 147.5} = 126.4A.$$

⑤ 零件規格表:

元 件	規 格	电流(有效值)	电压(峰值)
L_1	$29.0 \mu h.$	95 A	48 KV.
L_2	$25.1 \mu h.$	110 A	53 KV.
L_3	$23.5 \mu h.$	126.4A	52 KV.
C_3	$1690 \mu \mu F.$	294 A	52 KV.

⑥ 驗 算

$$Z_{a(10)} = \frac{-(420 - j222 + j157.5)j259}{420 - j222 + j157.5 - j259} = 100.4 - j182$$

$$Z_{N(10)} = X_{1(10)} + Z_{a(10)} = j182 + 100.4 - j182 = 100.4\Omega$$

$$Z_{a(14)} = \frac{(29.5 + j145.3)(-j99.5)}{29.5 + j45.8} = 98 - j251$$

$$Z_{N(14)} = X_{1(14)} + Z_{a(14)} = j254 + 98 - j251 = 98 + j3\Omega$$

(三) 隔离網絡設計

① 1000 千赫隔离網絡設計

設發射機槽路次級阻抗已定為 200Ω 。饋線的阻抗為 100Ω 。

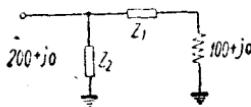


圖 七

$$|Z_1| = \pm \sqrt{200 \times 100 - 100 \times 100} = 100\Omega.$$

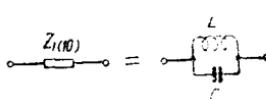


圖 八

$$|Z_2| = \pm \sqrt{\frac{100^2 + 100^2}{100}} = 200\Omega,$$

Z_1 及 Z_2 应采取相反符号。

$$\text{取 } Z_{1(10)} = j100, \quad Z_{2(10)} = -j200$$

a. $Z_{1(10)}$ 計算

L, C 对 ω_2 并联諧振

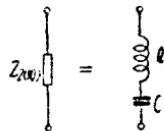
$$\therefore \omega_2^2 = \frac{1}{LC}$$

$$Z_{1(10)} = \frac{j\omega_1 L \frac{1}{j\omega_1 C}}{j\left(\omega_1 L - \frac{1}{\omega_1 C}\right)} = j\omega_2 C \left(\frac{1}{\omega_2} - \frac{1}{\omega_1} \right) = j100$$

$$\frac{\omega_1}{\omega_2} = \frac{2\pi \times 1000 \times 10^3}{2\pi \times 1400 \times 10^3} = 0.71, \quad \frac{\omega_2}{\omega_1} = 1.41$$

$$\therefore \frac{1}{j\omega_2 C} = -j70, \quad C = 1625 \mu\mu f.$$

$$j\omega_2 L = j70, \quad L = 7.96 \mu h.$$



圖九

b. $Z_{2(10)}$ 計算

$$Z_{2(10)} = j\omega_1 l - j\frac{1}{\omega_1 C} = j\omega_2 l \left(\frac{\omega_1}{\omega_2} - \frac{1}{\omega_1} \right) = -j200$$

$$l, C \text{ 对 } \omega_2 \text{ 串連諧振}, \quad \therefore \omega_2 l = \frac{1}{\omega_2 C}$$

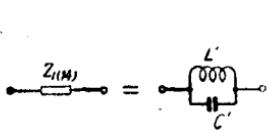
$$\therefore \omega_2 l = 285.5, \quad l = 32.4 \mu h.$$

$$C = 399 \mu\mu f.$$

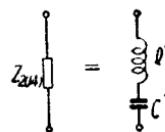
②、1400 千赫隔離網絡計算

$$\text{取 } Z_{1(14)} = -j100, \quad Z_{2(14)} = j200$$

a. L', C' 对 ω_1 并联諧振 $\omega_1^2 = \frac{1}{L' C'}$



圖十



圖十一

$$Z_{1(10)} = \frac{1}{j\omega_1 C'} \left(\frac{1}{\omega_2} - \frac{1}{\omega_1} \right) = -j100$$

$$\therefore \frac{1}{j\omega_1 C'} = -j70, \quad C' = 2280 \mu\mu F$$

$$j\omega_1 L' = j70, \quad L' = 11.2 \mu H.$$

$$6. \quad Z_{2(11)} = j\omega_2 l' - j \frac{1}{\omega_2 C'}$$

$$= j\omega_1 l' \left(\frac{\omega_2}{\omega_1} - \frac{\omega_1}{\omega_2} \right) = j200$$

$$\therefore j\omega_1 l' = j285.5, \quad l' = 45.4 \mu H.$$

$$-j \frac{1}{\omega_1 C'} = -j285.5, \quad C' = 558 \mu\mu F$$

③ 各元件之电流电压計算：

(均按 100% 調幅時，計算峰值电压及有效值电流)。

a. L, C, L', C' 电压峰值計算：

$$\hat{E}_{L(10)} = \hat{E}_{C(10)} = \hat{E}_{L'(11)} = \hat{E}_{C'(11)}$$

$$= I_F \times |Z| = \sqrt{\frac{150 \times 10^3}{100}} \times 2.828 \times 100 = 11,000 V.$$

$$\hat{E}_{L(11)} = \hat{E}_{C(11)} = \hat{E}_{L'(10)} = \hat{E}_{C'(10)}$$

$$= \hat{E}_{F(10)} = \hat{E}_{F(11)} = \sqrt{150 \times 10^3 \times 100 \times 2.828} = 11,000 V.$$

$$\therefore \hat{E}_L = \hat{E}_C = \hat{E}_{L(10)} + \hat{E}_{L(11)} = 22,000 V.$$

$$\hat{E}_{L'} = \hat{E}_{C'} = \hat{E}_{L'(10)} + \hat{E}_{L'(11)} = 22,000 V.$$

b. L, C, L', C' 电流有效值計算：

$$I_{L(10)eff} = \frac{\hat{E}_{L(10)} \times \frac{V_{1.5}}{2\sqrt{2}}}{X_{L(10)}} = \frac{4780}{49.5} = 96.6 \text{ A.}$$

$$I_{C(10)eff} = \frac{\hat{E}_{C(10)} \times \frac{V_{1.5}}{2\sqrt{2}}}{X_{C(10)}} = \frac{4780}{98.7} = 48.6 \text{ A.}$$

$$I_{L(14)eff} = \frac{\hat{E}_F \times \frac{V_{1.5}}{2\sqrt{2}}}{X_{L(14)}} = \frac{11000 \times \frac{1.23}{2.828}}{70} = 68.4 \text{ A.}$$

$$I_{C(14)eff} = \frac{\hat{E}_F \times \frac{V_{1.5}}{2\sqrt{2}}}{X_{C(14)}} = \frac{11000 \times \frac{1.23}{2.828}}{70} = 68.4 \text{ A.}$$

$$\therefore I_{L_{eff}} = I_{L(10)eff} + I_{L(14)eff} = 96.6 + 68.4 = 165 \text{ A.}$$

$$I_{C_{eff}} = I_{C(10)eff} + I_{C(14)eff} = 48.6 + 68.4 = 117 \text{ A}$$

因为 $j\omega_1 L$ 与 $-j\frac{1}{\omega_2 C'}$ 有共轭复数关系

$-j\frac{1}{\omega_1 C}$ 与 $j\omega_2 L'$ 也有共轭复数关系。

同时 $\hat{E}_{L(10)} = \hat{E}_{L'(14)} = \hat{E}_{C(10)} = \hat{E}_{C'(14)}$

所以 $I_{L'(14)eff} = I_{C(10)eff} = 48.6 \text{ A.}$

$$I_{C'(14)eff} = I_{L(10)eff} = 96.6 \text{ A.}$$

又因为 $\omega_2 L = -\frac{1}{\omega_2 C} = \omega_1 L' = \frac{1}{\omega_1 C'} = 70 \Omega$

以及 $\hat{E}_{F(10)} = \hat{E}_{F(14)}$

所以 $I_{L'(10)eff} = I_{C'(10)eff} = I_{L(14)eff} = I_{C(14)eff} = 68.4 \text{ A.}$

即 $I_{L'_{eff}} = I_{L'(10)eff} + I_{L'(14)eff} = 68.4 + 48.6 = 117 \text{ A}$

$$I_{C'_{eff}} = I_{C'(10)eff} + I_{C'(14)eff} = 68.4 + 96.6 = 165 \text{ A}$$

e. l, c, l', c' 电压及电流計算:

網絡輸入端电压:

$$\hat{E}_{N(10)} = \hat{E}_{N'(14)} = V \sqrt{150 \times 10^3 \times 200} \times 2 V_2 = 15,500 \text{V.}$$

$$\hat{E}_{L(10)} = \frac{\hat{E}_{N(10)}}{\left| \omega_1 l - \frac{1}{\omega_1 c} \right|} \times \omega_1 l = \frac{15500 \times 205}{|205 - 405|} = 15,700 \text{V.}$$

$$\hat{E}_{c(10)} = \frac{\hat{E}_{N(10)}}{\left| \omega_1 l - \frac{1}{\omega_1 c} \right|} \times \frac{1}{\omega_1 c} = \frac{15500 \times 405}{|205 - 405|} = 31,200 \text{V.}$$

$$I_{L(10)eff} = I_{c(10)eff} = \frac{E_{N(10)eff}}{|Z_2|} = \frac{\hat{E}_{N(10)} \times \frac{V_1 \cdot 5}{2 V_2}}{\left| \omega_1 l - \frac{1}{\omega_1 c} \right|} = \frac{15500 \times \frac{1.23}{2.828}}{200} \\ = 33.7 \text{ A.}$$

$$I_{L(14)eff} = I_{c(14)eff} = \frac{E_{F(14)eff}}{|Z_{oc}|} = \frac{\hat{E}_{F(14)} \times \frac{V_1 \cdot 5}{2 V_2}}{3500} = \frac{4780}{3500} = 1.4 \text{ A.}$$

这里的 $\hat{E}_{F(14)}$ 前面已算出是 11,000 V.

Z_{oc} 是 L 和 C 为 1400 千赫的并联谐振阻抗数值。

假定 $Q=50$, $Z_{oc}=QX_{L(14)}=Q \times \omega_2 L=50 \times 70=3500$

$$\therefore I_{eff} = I_{ceff} = 33.7 + 1.4 = 35.1 \text{ A.}$$

因为 $E_{F(14)eff} = E_{F(10)eff}$

且 $Z_{oc}=Z'_{oc}$ (Z'_{oc} 为 $L' C'$ 并联谐振 1000 千赫阻抗)

$$\therefore I_{eff} = I_{ceff} = I_{c'eff} = I_{c'e'eff} = 35.1 \text{ A}$$

$$\hat{E}_{L(14)} = I_{L(14)eff} \times \frac{2 V_2}{\sqrt{1.5}} \times \omega_2 l = 1.4 \times \frac{2.828}{1.23} \times 285 = 920 \text{V.}$$

$$\hat{E}_{c(14)} = \hat{E}_{L(14)} = 920 \text{ V.}$$

$$\hat{E}_l = \hat{E}_{L(10)} + \hat{E}_{L(14)} = 15700 + 920 = 16,620 \text{ V.}$$

$$\hat{E}_c = \hat{E}_{c(10)} + \hat{E}_{c(14)} = 31200 + 920 = 32,120 \text{ V}$$