Chương 08

BÙ CÔNG SUẤT PHẢN KHÁNG

- 8.1 Khái niệm chung
- 8.2 Các biện pháp nâng cao hệ số công suất
- 8.3 Phân phối dung lượng bù
- 8.4 Chọn tụ điện

8.1 Khái niêm chung

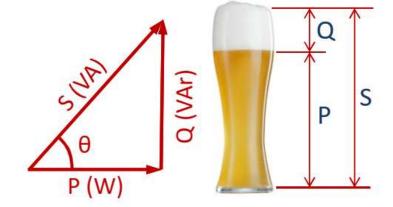


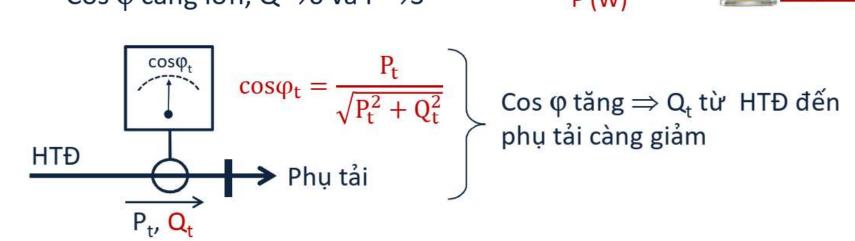
1. Hệ số công suất

- Hệ thống xoay chiều, phụ tải nhận điện từ nguồn bao gồm:
 - Công suất tác dụng (kW).
 - Công suất phản kháng (kVAr). (máy biến áp hoặc động cơ..., dùng để tao ra từ trường)
- Tam giác công suất và hệ số công suất

$$\cos \varphi = \frac{P}{S} = \frac{P}{\sqrt{P^2 + Q^2}} \le 1$$

Cos φ càng lớn, Q \rightarrow 0 và P \rightarrow S





8.1 Khái niệm chung



2. Nhu cầu sử dụng công suất phản kháng



- Máy biến áp (20%): Từ hóa trong lõi thép, điện năng \leftrightarrow điện năng .
- Đường dây (5%): Tự cảm, hỗ cảm.
- Động cơ (điện năng ↔ cơ năng) và các tải khác như đèn huỳnh quang,
 các quá trình hồ quang điện, kháng điện,..... (75%)

8.1 Khái niệm chung



3. Những lợi ích do tăng hệ số công suất

- Giảm tổn thất điện áp
$$\Delta V = \frac{P. R + Q. X}{V}$$

- Giảm tổn thất công suất và tổn thất điện năng (đường dây và máy biến áp)

$$\Delta P = \frac{P^2 + Q^2 \downarrow}{V^2} \cdot R$$
 $\Delta A = \frac{P^2 + Q^2 \downarrow}{V^2} \cdot R \cdot \tau$

- Tăng khả năng truyền tải công suất tác dụng của đường dây

$$I_{cp} = \frac{\sqrt{P^2 + Q^2}}{\sqrt{3} \cdot U} \qquad P = \sqrt{3 \cdot U^2 \cdot I_{cp}^2 - Q^2}$$

- Giảm áp lực phát Q của nguồn điện
- Tránh quá tải lưới điện, trì hoãn đầu tư cho phát triển lưới điện

Nâng cao hệ số công suất được thực hiện bằng cách bù công suất phản kháng.

8.1 Khái niệm chung

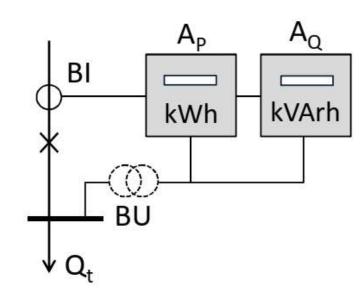


4. Các định nghĩa cosφ phụ tải

- Hệ số cosφ tức thời
- Hệ số cosφ trung bình

$$\cos \phi_{tb} = \frac{P_{tb}}{\sqrt{P_{tb}^2 + Q_{tb}^2}} = \frac{A_P}{\sqrt{A_P^2 + A_Q^2}}$$

 Hệ số cosφ tự nhiên: cosφ trung bình của phụ tải khi chưa bù CSPK



$$P_{tb} = \frac{A_P}{T}; \ Q_{tb} = \frac{A_Q}{T}$$

Chương 07

BÙ CÔNG SUẤT PHẢN KHÁNG

- 8.1 Khái niệm chung
- 8.2 Các biện pháp nâng cao hệ số công suất
- 8.3 Phân phối dung lượng bù
- 8.4 Chọn tụ điện

8.2 Các biện pháp nâng cao hệ số công suất



1. Nâng cao hệ số công suất tự nhiên

Bù cosφ tự nhiên là thuật ngữ chỉ những giải pháp không cần đặt thiết bị bù mà làm cho trị số cosφ tăng lên

Các giải pháp nâng cao cos tự nhiên

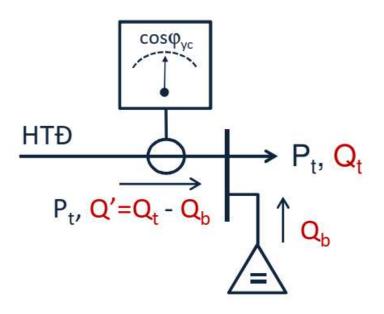
- * Đối với động cơ: Cosφ tỷ lệ với hệ số tải của động cơ → nâng cao hệ số tải cũng đồng thời nâng cao cosφ của xí nghiệp
- Thay đổi và cải tiến qui trình công nghệ của thiết bị điện sao cho hợp lý nhất.
- Hạn chế động cơ chạy không tải theo hai cách:
 - + Hợp lý hóa các thao tác để các máy công tác có thời gian mang tải tối đa.
 - + Đặt thiết bị hạn chế thời gian không tải.
- Thay động cơ KĐB chạy non tải bằng các động cơ KĐB có công suất nhỏ phù hợp hơn.
- Dùng động cơ đồng bộ cho những ứng dụng ít phải thay đổi tốc độ như máy nén khí, máy bơm....
- * Đối với máy biến áp: Thay MBA non tải bằng các MBA có công suất nhỏ hơn, áp dụng bài toán vận hành kinh tế trạm biến áp khi công suất phụ tải thay đổi.

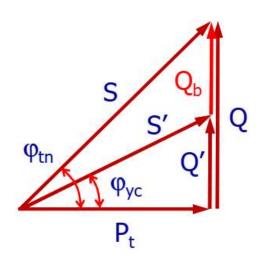
8.2 Các biện pháp nâng cao hệ số công suất



2. Nâng cao bằng bù công suất phản kháng

Xác định dung lượng bù công suất phản kháng:





- Trước bù: $Q = Q_t$ $= P_t \times tan\phi_{tn}$
- Sau bù: $Q' = Q_t Q_b = P_t \times tan\phi_{yc}$

$$Q_b = P_t \times (\tan \varphi_{tn} - \tan \varphi_{yc})$$





2. Nâng cao bằng bù công suất phản kháng

Các thiết bị bù CSPK:

Các thiết bị bù CSPK	Ưu điểm	Nhược điểm		
■ Tụ điện:	+ Vốn đầu tư thấp,	 Nhậy cảm với dao động điện 		
Dùng trong các lưới điện	+ Kết cấu đơn giản, dễ lắp đặt,	áp vì $Q_c = ωC.U^2$		
áp định mức đến 35kV,	+ Tổn thất CS thiết bị bù thấp,	– Quá áp trên 10% ⇒ hỏng.		
với dung lượng bù không	+ Hiệu suất sử dụng cao, điều	– Tuổi thọ thấp (8-10 năm)		
lớn (Q _b < 5000kVAr)	chỉnh dung lượng bù tương	 Đóng tụ → Dòng điện xung, 		
	đối linh hoạt.	Cắt tụ → tồn tại điện áp dư.		
Thiết bị bù tĩnh:	+ Có thể thu phát CSPK	 Vốn đầu tư rất lớn 		
SVC, STATCOM	+ Điều chỉnh điện áp.	 Vận hành phức tạp 		
Dùng đề nâng cao CLĐN	+ Nâng cao CLĐN	 Sinh sóng hài 		
Máy bù đồng bộ:	+ Làm việc được hai chế độ	– Vốn đầu tư lớn.		
Bù tập trung tại các nút	(thu và phát CSPK),	– Quản lý, vận hành, bảo		
phụ tải lớn.	+ Công suất bù không phụ	dưỡng và sửa chữa phức tạp		
	thuộc điện áp lưới điện.	(do có phần quay).		
1	+ Tuổi thọ cao (20-25 năm)			
Động cơ KĐB rô to dây	Tổn thất CS lớn, khả năng quá tải kém. Chỉ áp dụng khi không có			
quấn được đồng bộ hóa	đồng bộ hóa các loại thiết bị bù trên đây			

Chương 08

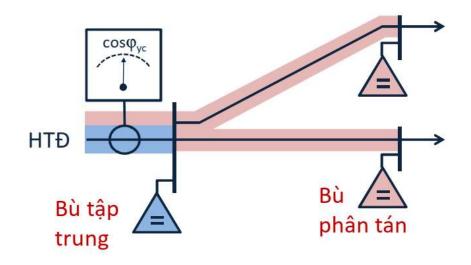
BÙ CÔNG SUẤT PHẢN KHÁNG

- 8.1 Khái niệm chung
- 8.2 Các biện pháp nâng cao hệ số công suất
- 8.3 Phân phối dung lượng bù
- 8.4 Chọn tụ điện



1. Chọn vị trí đặt thiết bị bù

Thiết bị bù thường được đặt gần với phụ tải cần bù, có 2 quan điểm đặt:



Đặt tập trung

Thường tại các trạm biến áp.

Ưu điểm: dễ vận hành và tự động hóa, tận dụng hết công suất

Đặt phân tán

Tại các tủ phân phối, tủ động lực hoặc tại từng phụ tải.

Ưu điểm: giảm được tổn thất trên hệ thống cung cấp điện



1. Chọn vị trí đặt thiết bị bù

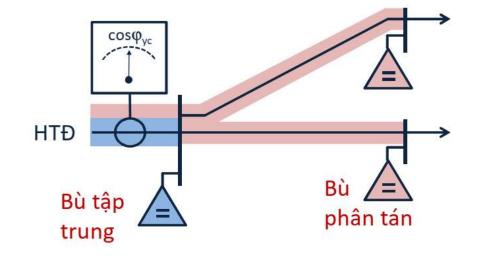
Xây dựng bài toán phân phối tối ưu dung lượng bù:

$$\begin{cases} Z(Q_{b1}, Q_{b2}, ..., Q_{bn}) \Rightarrow Min \\ \sum_{i=1}^{n} Q_{bi} = Q_{b} \end{cases}$$

Z: Hàm chi phi HTCCĐ có đặt bù CSPK

Q_{bi}: Dung lượng bù CSPK tại nút i (i=1÷n) trong HTCCĐ

Q_b: Tổng dung lượng bù CSPK của HTCCĐ



Hai trường hợp phân phối dung lượng bù trong mạng điện xí nghiệp công nghiệp:

- Tính dung lượng bù đặt ở phía cao áp và hạ áp của máy biến áp
- Phân phối dung lượng bù trong mạng điện hình tia và liên thông



2. Bài toán phân phối dung lượng bù phía cao áp và hạ áp của trạm biến áp

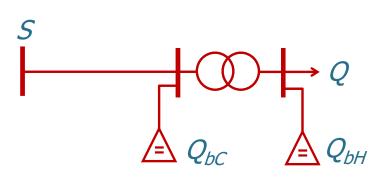
Dựa trên hệ số cos ϕ đã tính được lượng công suất cần bù là Q_b .

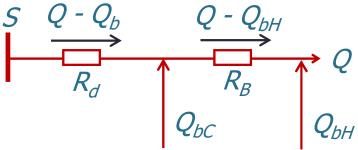
- ☐ Giả thiết:
 - Ånh hưởng của Q_b đến hệ số tải nhỏ,
 bỏ qua.
 - Tổng dung lượng bù không đổi.

$$Q_b = Q_{bC} + Q_{bH} = const$$

> Hàm chi phí:

$$Z = Z_1 + Z_2 + Z_3 \Rightarrow Min$$







2. Bài toán phân phối dung lượng bù phía cao áp và hạ áp của trạm biến áp

Vốn đầu tư cho thiết bị bù:

$$Z_1 = (k_{vh} + k_{tc}).[Q_{bC}.V_C + Q_{bH}.V_H]$$

 V_C và V_H : Suất vốn đầu tư cho một đơn vị dung lượng bù phía cao áp và hạ áp (đ/kVAr).

Chi phí tổn thất điện năng hàng năm của thiết bị bù:

$$Z_2 = Q_b . \Delta P_b . T_b . \alpha_A$$

 ΔP_b : Suất tổn thất công suất tác dụng cho một đơn vị dung lượng bù, (kW/kVAr)

 T_b : Thời gian vận hành thiết bị bù (1 năm = 8760h)



2. Bài toán phân phối dung lượng bù phía cao áp và hạ áp của trạm biến áp

Chi phí tổn thất điện năng hàng năm của lưới điện sau khi đặt thiết bị bù:

$$Z_3 = \left\{ \frac{(Q - Q_{bH})^2}{U^2} . R_B + \frac{(Q - Q_{b\Sigma})^2}{U^2} . R_d \right\} . \tau_b . \alpha_A$$

 τ_b : Thời gian tổn thất công suất lớn nhất của lưới điện khi có đóng thiết bị bù.

 α_A : Giá điện năng (đ/kWh)

U : Điện áp lưới phía cao áp của trạm

R_B: Điện trở của trạm

R_d : Điện trở của đường dây



2. Bài toán phân phối dung lượng bù phía cao áp và hạ áp của trạm biến áp

Dung lượng bù phía cao và hạ áp của trạm là nghiệm của:

$$\frac{dZ}{dQ_{bH}} = (V_H - V_C) \cdot (k_{vh} + k_{tc}) - \frac{2 \cdot (Q - Q_{bH})}{U^2} \cdot R_B \cdot \tau_b \cdot \alpha_A = 0$$

$$(V_H - V_C) \cdot (k_{vh} + k_{tc}) \cdot U^2$$

$$\Rightarrow \begin{cases} Q_{bH} = Q - \frac{(V_H - V_C) \cdot (k_{vh} + k_{tc}) \cdot U^2}{2 \cdot R_B \cdot \tau_b \cdot \alpha_A} \\ Q_{bC} = Q_b - Q_{bH} \end{cases}$$



3. Bài toán phân phối dung lượng bù trong lưới hình tia

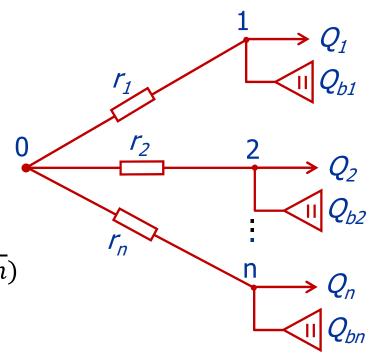
Dựa trên hệ số $\cos\varphi$ đã tính được lượng công suất cần bù là Q_b .

$$Q_b = \sum_{i=1}^n Q_{bi} = const$$

Hàm chi phí: Do các thiết bị cùng cấp điện áp nên chỉ xét đến Z₃

$$Z_3 = \sum_{i=1}^n \frac{(Q_i - Q_{bi})^2}{U^2} \cdot r_i \cdot \tau_b \cdot \alpha_A = f(Q_{bi}, i = \overline{1, n})$$

$$\to Min$$





3. Bài toán phân phối dung lượng bù trong lưới hình tia

Dung lượng bù trên mỗi nhánh:

$$Q_{bi} = Q_i - \frac{(Q - Q_b) \cdot R_{td}}{r_i} \bigg|_{i = \overline{1,n}}$$

Trong đó

$$R_{td} = \left(\sum_{i=1}^{n} \frac{1}{r_i}\right)^{-1}$$



Ví du

VD. 1. Mạng hình tia bốn nhánh, tổng dung lượng bù cho mạng là 1200kVAr. Thông số các nhánh như sau:

$$\begin{array}{lll} r_1 &=& 0.1\Omega; & Q_1 = & 400 \text{ kVAr} \\ r_2 &=& 0.05\Omega \text{ ;} & Q_2 = & 400 \text{ kVAr} \\ r_3 &=& 0.06\Omega \text{ ;} & Q_3 = & 500 \text{ kVAr} \\ r_4 &=& 0.2\Omega \text{ ;} & Q_4 = & 200 \text{ kVAr} \end{array} \right.$$
 Xác định Q_{c1} , Q_{c2} , Q_{c3} , Q_{c4}

Giải:
$$Q = Q_1 + Q_2 + Q_3 + Q_4 = 1500 \text{ kVAr}$$

$$R_{eq} = \left(\sum_{k=1}^{4} \frac{1}{r_k}\right)^{-1} = 0.0194\Omega$$

$$Q_{b1} = 400 - \frac{(1500 - 1200) \times 0.0194}{0.1} = 341,8 \text{ kVAr}$$

Tương tự, $Q_{b2} = 283,6 \text{kVAr}$; $Q_{b3} = 403 \text{kVAr}$; $Q_{b4} = 170,9 \text{kVAr}$



4. Bài toán phân phối dung lượng bù trong lưới liên thông

$$Q_{bn} = Q_n - \frac{\left(Q_{(n-1)n} - Q_{b(n-1)n}\right).R_{tdn}}{r_n}$$

Trong đó

Q_{(n-1)n}: CSPK chạy từ nút n-1 đến nút n

 $Q_{b(n-1)n}$: Tổng CSPK bù cần phân phối tại nút n.

R_{tđn}: Điện trở tương đương của phần mạch

giữa nút n và các phụ tải phía sau.

Hãy nhìn và giải sơ đồ liên thông như thể nhiều sơ đồ hình tia liên tiếp nhau



VD. 2. Tổng dung lượng bù là 250kVAr. Thông số đường dây

$$r_3 = 0.025 \ \Omega$$
; $Q_3 = 50 \ \text{kVAr}$ $r_2 = 0.012 \ \Omega$; $Q_2 = 250 \ \text{kVAr}$ Xác định Q_{b1} , Q_{b2} , Q_{b3} $r_{12} = 0.004 \ \Omega$; $Q_{12} = Q_2 + Q_3 = 300 \ \text{kVAr}$ $r_1 = 0.008 \ \Omega$; $Q_1 = 100 \ \text{kVAr}$

Giải:
$$Q = Q_1 + Q_{12} = 400 \text{ kVAr}$$

$$R_{eq2} = r_2//r_3 = 0.008\Omega$$

$$R_{eq1} = r_1 / / (R_{eq2} + r_{12}) = 0.0048\Omega$$

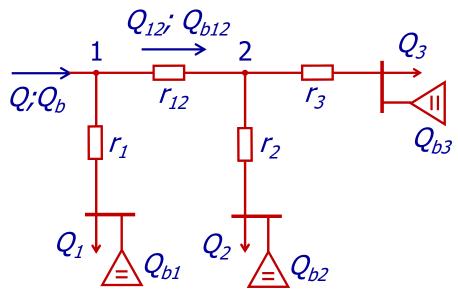
$$Q_{b1} = Q_1 - \frac{(Q - Q_b).R_{eq1}}{r_1}$$

$$= 100 - \frac{(400 - 250) \times 0.0048}{0.008} = 10kVAr$$

$$Q_{b12} = Q_C - Q_{b1} = 250 - 10 = 240kVAr$$

$$Q_{b2} = Q_2 - \frac{(Q_{12} - Q_{b12}).R_{eq2}}{r_2} = 250 - \frac{(300 - 240) \times 0.008}{0.012} = 209,5 \text{ kVAr}$$

$$Q_{b3} = Q_{b12} - Q_{b2} = 30,5 \text{ kVAr}$$



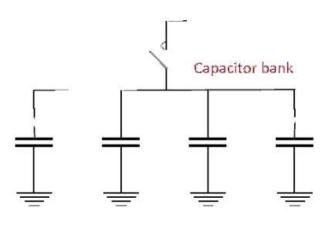
Chương 08

BÙ CÔNG SUẤT PHẢN KHÁNG

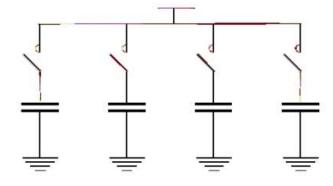
- 8.1 Khái niệm chung
- 8.2 Các biện pháp nâng cao hệ số công suất
- 8.3 Phân phối dung lượng bù
- 8.4 Chọn tụ điện

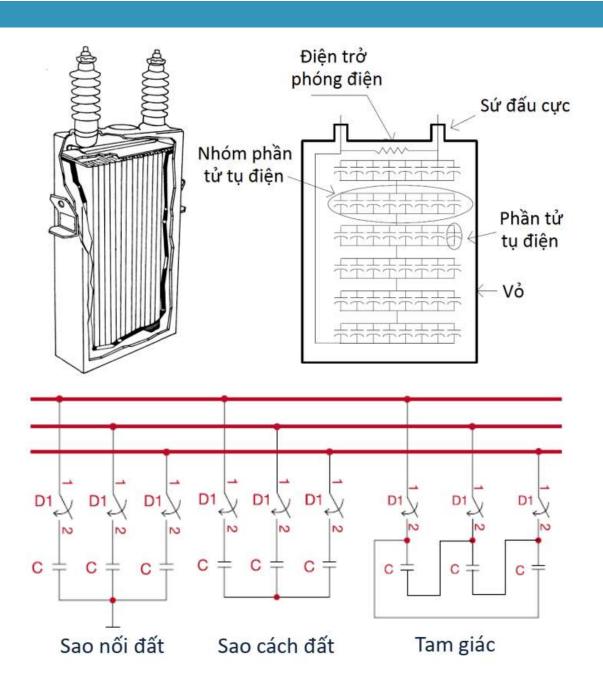


1. Kết cấu và đấu nối



Switched steps bank







1. Kết cấu và đấu nối

□ Tụ điện 3 pha đấu sao / tam giác:

Đấu nối tụ	Δ	Y
Điện áp tụ điện	Điện áp dây ⇒ Tăng chi phí cách điện	Điện áp pha ⇒ Chi phí cách điện thấp
Công suất kVAr tụ điện	$Q_b = \omega. C. U_{PP}^2$ = $\omega. C. 3. U_{PN}^2$	$Q_b = \omega$. C. U_{PN}^2
Phụ tải không đối xứng	Không ảnh hưởng	⇒ KĐX điện áp pha ⇒ Q _b không đều ⇒ Tăng mất đối xứng
Ngắn mạch tụ điện	Không gây quá áp	Quá tải tụ (quá áp) hai pha còn lại
Áp dụng (IEEE1036)	Lưới điện U _{đm} ≤ 2400V	Lưới điện U _{đm} > 2400V



1. Kết cấu và đấu nối

□ Tụ điện 3 pha đấu sao nối đất / sao cách đất:

	Y_0	Y		
Ưu điểm	 Tránh quá điện áp trung tính Tạo mạch lọc sóng hài Giảm điện áp phục hồi đối với thiết bị đóng cắt (máy cắt) 	 Giảm sóng hài bậc 3n, dòng thứ không và dòng phóng khi có ngắn mạch chạm đât. Tránh dòng inrush xuất hiện 		
Nhược điểm	 Tăng nhiễu các đường dây viễn thông do sóng hài 	 trong hệ thống nối đất trạm Quá điện áp trung tính khi có quá điện áp sét. 		
	 Sóng hài và dòng inrush có thể làm bảo vệ mất chọn lọc Dòng inrush trong mạch nối đất 	 Quá điện áp lớn trên 2 pha còn lại khi ngắn mạch tụ 1 pha 		
Áp dụng	trạm gây hư hỏng BI đo lường Cho lưới trung tính nối đất	Cho lưới trung tính cách đất		



2. Dòng điện xung kích khi đóng tụ vào lưới

- Khi đóng 1 tụ vào lưới:

Dòng điện đóng tụ: I_m (inrush current)

$$I_{m} = U_{m} \times \frac{\sqrt{C}}{\sqrt{L_{H} + L}} \approx \sqrt{2} \times \frac{U_{dm}}{\sqrt{3}} \times \frac{\sqrt{C}}{\sqrt{L_{H}}}$$

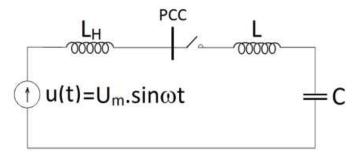
- So sánh với dòng định mức của tụ

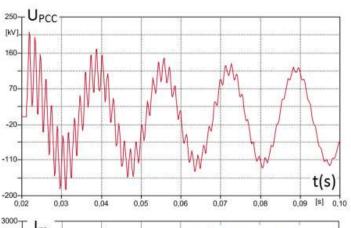
$$\frac{I_{\rm m}}{I_{\rm dm.C}} = \sqrt{2} \times \frac{1}{\sqrt{L_{\rm H.C}}} = \frac{\sqrt{2.S_{\rm N}}}{\sqrt{Q}}$$

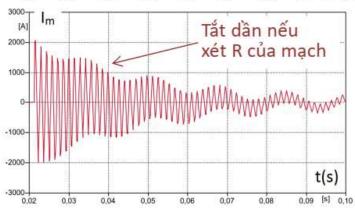
$$I_{\text{dm.C}} = \omega. \text{ C.} \frac{U_{\text{dm}}}{\sqrt{3}}$$

 S_N : Công suất ngắn mạch của HTĐ tại PCC: $S_N = \frac{U_{dm}^2}{2\pi f. L_H}$

Q: Công suất bù của bộ tụ, $Q=2\pi f.\,C.\,U_{dm}^2$









2. Dòng điện xung kích khi đóng tụ vào lưới

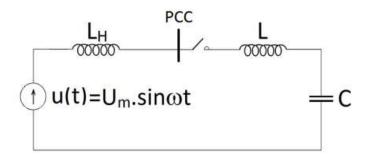
Khi đóng 1 tụ vào lưới:
 Tần số dao động sau khi đóng tụ:

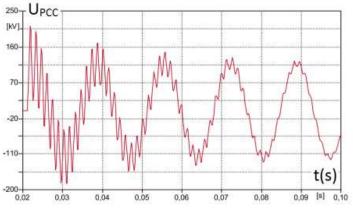
$$f_o = \frac{1}{2\pi\sqrt{L_H.C}} = f \cdot \frac{\sqrt{S_N}}{\sqrt{Q}}$$

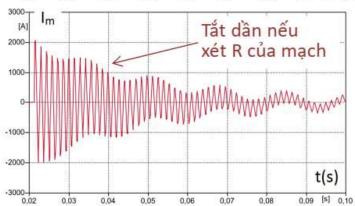
S_N: Công suất ngắn mạch của HTĐ tại PCC:

$$S_{N} = \frac{U_{dm}^{2}}{2\pi f. L_{H}}$$

Q: Công suất bù của bộ tụ, $Q=2\pi f.\,C.\,U_{dm}^2$









2. Dòng điện xung kích khi đóng tụ vào lưới

Ví dụ: Đóng tụ bù cố định 250kVAr với $U_{dm} = 6kV$ vào lưới có công suất ngắn mạch tại điểm đóng tụ là $S_N = 250MVA$

$$\frac{I_{\text{m}}}{I_{\text{dm.C}}} = \frac{\sqrt{2.5}}{\sqrt{Q}} = \frac{\sqrt{2.250.10^3}}{\sqrt{250}} = 44,7(\text{lan})$$

$$f_o = f \times \frac{\sqrt{S_N}}{\sqrt{Q}} = 50 \times \frac{\sqrt{250.10^3}}{\sqrt{250}} = 1582(Hz)$$

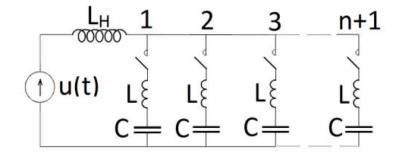


2. Dòng điện xung kích khi đóng tụ vào lưới

- Đóng tụ điện thứ n+1 vào lưới khi đã nối n tụ điện
 - Dòng điện đóng tụ

$$I_{m} = \frac{\sqrt{2}}{\sqrt{3}} \times U_{dm} \frac{n}{n+1} \times \frac{\sqrt{C}}{\sqrt{L}}$$

$$\Rightarrow \frac{I_{m}}{I_{dm}C} = \sqrt{2} \times \frac{n}{n+1} \times \frac{f_{o}}{f}$$



Trong đó tần số dao động tự nhiên:
$$f_o = \frac{1}{2\pi\sqrt{L.C}}$$



Cuộn kháng

hạn chế

2. Dòng điện xung kích khi đóng tụ vào lưới

- Hạn chế dòng điện xung kích khi đóng tụ điện vào lưới
 - Đối với tụ hạ áp: Sử dụng mạch tiếp điểm phụ nối với điện trở hạn chế R, ghép kèm với công tác tơ đóng cắt mạch nối tụ.
 - Đối với tủ trung áp: Sử dụng điện kháng ghép nối tiếp với tụ điện.



Contactor hạ áp với điện trở hạn chế

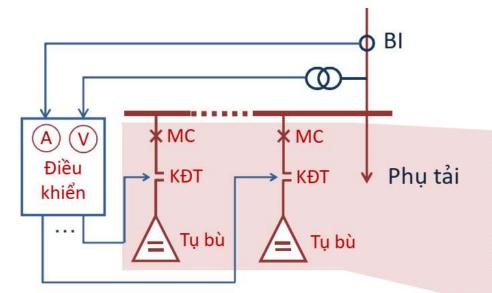


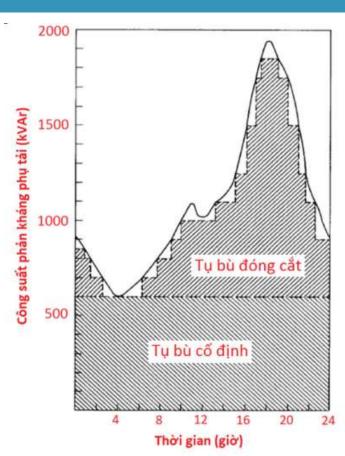
Điện kháng hạn chế ghép trực tiếp với mạch tụ điện trung áp



3. Nguyên tắc đóng cắt tụ điện

- □ Theo thời gian
- □ Theo dòng điện
- □ Theo điện áp
- □ Theo chiều CSPK









3. Nguyên tắc đóng cắt tụ điện

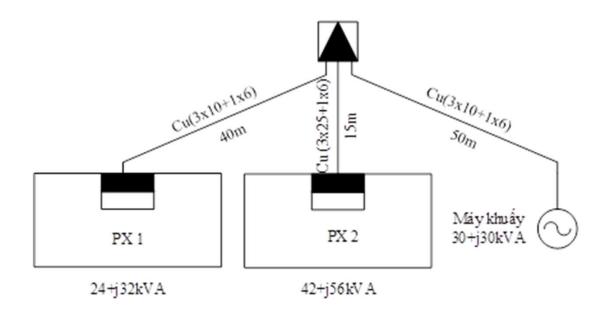
Vận hành tụ điện:

- Đối với lưới điện cao áp tụ điện được đặt trong phòng riêng.
- Đối với lưới điện hạ áp, tụ được lắp trong tủ tụ bù, có thể đặt cạnh các tủ phân phối điện.
- Lưu ý chống cháy nổ tụ điện khi vận hành (do quá điện áp đặt lên tụ)
 hoặc phát nóng do tổn thất công suất tác dụng của bản thân trụ.



Bài tập 8.1

Một xí nghiệp có mặt bằng cấp điện như hình. Yêu cầu tính toán thiết kế bù dùng tụ điện sao cho cosphi của nhà máy lên 0,95



8.4 Chon tu điện



Giải

Với hệ thống cấp điện trên, tối ưu hơn cả là bù phân tán tại 3 điểm: phân xưởng 1, phân xưởng 2 và cực động cơ máy khuấy 30 kW.

Công suất tổng của xí nghiệp:

$$S = 24 + j32 + 42 + j56 + 30 + j30 = 96 + j118kVA$$

Hệ số công suất của xí nghiệp:
$$\cos \varphi = \frac{96}{\sqrt{96^2 + 118^2}} = 0,63$$

Dung lượng bù tổng:
$$Q_b = P.(tg\varphi_1 - tg\varphi_2) = 96.(1, 23 - 0, 33) = 86 \, kVAr$$

Công suất bù tại PX1:
$$Q_{b1} = 32 - (118 - 86) \frac{0,009}{0,08} = 28,4 \, kVAr$$

Công suất bù tại PX2:
$$Q_{b2} = 56 - (118 - 86) \frac{0,009}{0.012} = 32 \, kVAr$$

Công suất bù tại PX1:
$$Q_{b1} = 32 - (118 - 86) \frac{0,009}{0,08} = 28,4 \, kVAr$$

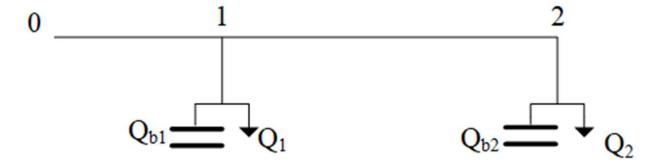
Công suất bù tại PX2: $Q_{b2} = 56 - (118 - 86) \frac{0,009}{0,012} = 32 \, kVAr$
Công suất bù tại PX3: $Q_{b3} = 30 - (118 - 86) \frac{0,009}{0,062} = 25,6 \, kVAr$

Thứ tự	Vị trí đặt	Loại tủ bù	Số pha	$Q_{bi}, kVAr$	Số lượng
1	Phân xưởng 1	KC2-0,38-28-3Y1	3	28	1
2	Phân xưởng 2	KC2-0,38-36-3Y3	3	36	1
3	Máy khuấy	KC2-0,38-28-3Y1	3	28	1



Bài 8.2

Hãy xác định dung lượng bù tối ưu cho mạng điện hạ áp 0,38 kV với sơ đồ như hình, biết: suất vốn đầu tư của tụ bù là $v_b = 140.10^3$ đ/kVAr; suất tổn thất trong tụ bù $\Delta P_b = 0,004\,kW/kVAr$; giá thành tổn thất $c_\Delta = 750\,\text{d/kWh}$. Công suất phản kháng trong mạng điện là $Q_1 = 45$; và $Q_2 = 28,5$. Đường dây được làm bằng dây dẫn A-50 với chiều dài $l_{01} = 469$ m và $l_{12} = 313$ m; tỷ lệ chi phí khấu hao và thu hồi vốn p = 0,18; thời gian vận hành trong năm t = 8760 h; thời gian tổn thất công suất cực đại 2678 h.





Giải

Trước hết ta xác định các tham số của mạng điện: Căn cứ vào mã hiệu dây dẫn A-50 ta tìm được giá trị $r_0 = 0.64 \,\Omega / km$, từ đó xác định giá trị điện trở của các đoạn dây:

$$R_1 = r_0 l_{01} = 0,64.0,469 = 0,30 \Omega$$

 $R_2 = r_0 l_{12} = 0,64.0,313 = 0,20 \Omega$

Tổng công suất phản kháng trong mạng:

$$Q_{\Sigma} = Q_1 + Q_2 = 45 + 28, 5 = 73,5 \, kVAr$$

Hệ phương trình nhận được từ đạo hàm chi phí quy đổi:

$$\frac{\partial Z}{\partial Q_1} = p.v_b + \Delta P_b t c_\Delta - \frac{2c_\Delta \tau R_1}{U^2}.10^{-3}.(Q_\Sigma - Q_{b1} - Q_{b2}) = 0$$

$$\frac{\partial Z}{\partial Q_1} = p.v_b + \Delta P_b t c_\Delta - \frac{2c_\Delta \tau R_1}{U^2}.10^{-3}.[R_1.(Q_\Sigma - Q_{b1} - Q_{b2}) + R_2.(Q_2 - Q_{b2})] = 0$$



Giải

Thay số vào ta được hệ phương trình:

$$\begin{cases}
51,48-8,35(73,5-Q_{b1}-Q_{b2})=0 \\
51,48-8,35[0,3(73,5-Q_{b1}-Q_{b2})+0,2.(28,5-Q_{b2})]=0
\end{cases}$$

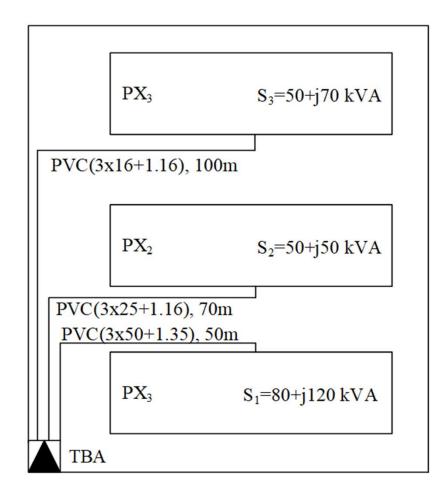
$$Q_{b1} = \frac{33,67 - 21,59}{0,2} = 60,41 \text{ kVAr}$$
$$Q_{b2} = 67,33 - 60,41 = 6,92 \text{ kVAr}$$

Ta chọn tụ công suất $Q_{01} = 65$ kVAr đặt tại điểm 1, còn tại điểm 2 không cần đặt tụ vì hiệu quả kinh tế sẽ không đáng kể.



Bài 8.3

Xí nghiệp cơ khí gồm 3 phân xưởng có mặt bằng và số liệu phụ tải cho trên hình. Yêu cầu đặt tụ bù bên cạnh các tủ phân phối của 3 phân xưởng để nâng $\cos \phi$ lên 0,95.





Giải

$$S = S_1 + S_2 + S_3 = 180 + j240 (kVA)$$

Tổng công suất tính toán của xí nghiệp: $tg\varphi_1 = \frac{Q_{\Sigma}}{P} = \frac{240}{180} = 1,33$

 $\cos\varphi_2 = 0.95 \rightarrow tg\varphi_2 = 0.33$

Tổng công suất phản kháng cần bù tại 3 phân xưởng để nâng $\cos \phi$ của xí nghiệp lên 0,95 là:

$$Q_{b\Sigma} = P(tg\varphi_1 - tg\varphi_2) = 180(1,33-0,33) = 180(kVAr)$$

Đường dây	Loại cáp	l(m)	$r_0(\Omega/km)$	$R(\Omega)$
TBA-PX1	PVC(3x50+1,35)	50	0,387	0,0194
TBA-PX2	PVC(3x25+1,16)	70	0,727	0,0509
TBA-PX3	PVC(3x16+1,10)	100	1,15	0,115

Điện trở tương đương của lưới điện hạ áp xí nghiệp:

$$R_{td} = \frac{1}{\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3}} = \frac{1}{\frac{1}{0,0194} + \frac{1}{0,0509} + \frac{1}{0,115}} = 0,0126(\Omega)$$



Giải

$$Q_{b1} = 120 - (240 - 180) \cdot \frac{0,0126}{0,0194} = 81(kVAr)$$

$$Q_{b2} = 50 - (240 - 180) \cdot \frac{0,0126}{0,0509} = 35(kVAr)$$

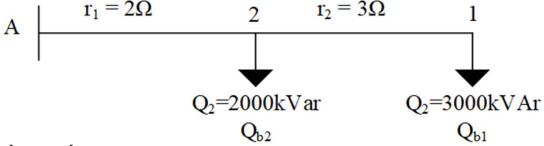
$$Q_{b3} = 70 - (240 - 180) \cdot \frac{0,0126}{0,115} = 64(kVAr)$$

Nơi đặt	Loại tụ	Số lượng	$Q_b(kVAr)$	$U_{dm}(V)$	$I_{cim}(A)$	Số pha
PX1	DLE-4D40 K5S	2	40	440	52,4	3
PX2	DLE-4D40 K5S	1	40	440	52,4	3
PX3	DLE-4D75 K5S	1	75	440	98,4	3



Bài 8.4

Một đường dây 10kV cung cấp điện cho 2 phụ tải 1 và 2 trên đó cho công suất phản kháng tính toán và điện trở các đoạn:



Các số liệu cần thiết:

$$K_b^0 = 70 \,\text{d/kVAr}; \Delta P^0 = 0,005 \,\text{kW} \,/\,\,\text{kVAr}; C = 0,1 \,\text{d/kWh};$$

 $a_{\text{vh}} = 0,1; a_{\text{tc}} = 0,125; \tau = 2500 \,\text{h}; T_{\text{max}} = 4500 \text{h}$

Thông số các phụ tải là công suất cực đại. Thời gian đóng điện của tụ lấy bằng $T_{\rm max}$



Giải

Hàm chi phí tính toán tổng:

$$Z = (0,1+0,125).70.(Q_{b1} + Q_{b2}) + 0,1.0,005.(Q_{b1} + Q_{b2}).4500$$
$$+ \frac{0,1.2500}{10^2} [(3000 - Q_{b1})^2.3 + (5000 - Q_{b1} - Q_{b2})^2.2]$$

Giải hệ
$$\frac{\partial Z}{\partial Q_{b1}} = 0$$
; $\frac{\partial Z}{\partial Q_{b2}} = 0$, tìm được:
$$Q_{b1} = 3000 \, kVAr \,, Q_{b2} = -200 \, kVAr \, < 0 \,; \quad \Rightarrow \quad ?????$$



