

القدرة الكهربائية

إعداد

المهندس مثنى محمد كاظم توفيق

رئيس مهندسين

المديرية العامة لتوزيع كهرباء الكرخ

٢٠١٧

المحتويات

٣	المقدمة
٤	الفصل الاول : دوائر التيار المتناوب (AC)
٤	دائرة مقاومة خالصة
٦	دائرة الحثية
٧	دائرة المتسعة
٩	دائرة مقاومة وحثية ومتسعة
١٥	الفصل الثاني : القدرة الكهربائية
١٦	تصنيفات القدرة الكهربائية
١٦	١- القدرة الحقيقية أو الفعالة (Active power)
١٦	٢- القدرة غير الفعالة (Reactive power)
١٧	٣- القدرة الظاهرية (Apparent power)
١٧	القدرة في الدوائر ثلاثية الطور
١٨	١- في حالة ربط (Y)
١٩	٢- في حالة ربط (Δ)
٢١	معامل القدرة (Power factor = $\cos \phi$)
٢٥	تأثير معامل القدرة المنخفض

٢٥	تحسين معامل القدرة (Improving Power Factor)
٣١	تأثير معامل القدرة المرتفع
٣٢	معامل القدرة في القابلات وخطوط النقل
٣٤	الفصل الثالث : استخدام المتسعات في الشبكة الكهربائية
٣٤	قيم المتسعات وفق (IEEE Standard. 18-2002)
٣٤	تصنيفات مجموعات المتسعات (capacitor banks)
٣٥	١- المتسعات الثابتة القيمة
٣٦	٢- المتسعات المتغيرة القيمة (switched capacitors)
٤٠	تركيب مجموعات المتسعات (capacitor banks)
٤١	الموقع الأمثل لمجموعة المتسعات على الشبكة
٤١	مخادير ربط المتسعات على الشبكة
٤٢	المصادر

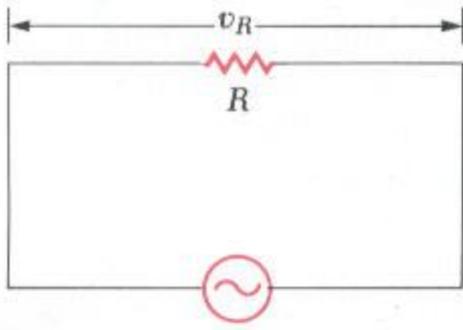
المقدمة

لأن الطاقة الكهربائية المجهزة والمستهلكة تعد العنصر الأساسي المحدد لحجم الشبكة ونجاح أداءها، ومعيار مقدار الربح والخسارة المالية والإستثمار في الشبكة الكهربائية. لذا سنقدم في هذا الكراس المتواضع شرحاً عن عناصر الشبكة ونوع الحمل والقدرة الكهربائية التي يستهلكها في شبكات التوزيع وكيفية إجراء حساباتها والتي يحتاجها مهندسي التوزيع سواءً العاملين في الشبكات الهوائية أو في الدراسات أو التصميم وكذلك في تشغيل البرامجيات المتخصصة بتحليل وتخطيط الشبكات. راجين المولى عز وجل أن يوفقنا لخدمة العراق العزيز.

الفصل الاول : دوائر التيار المتناوب (AC)

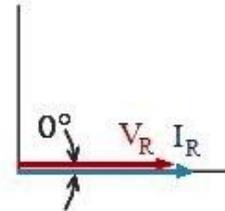
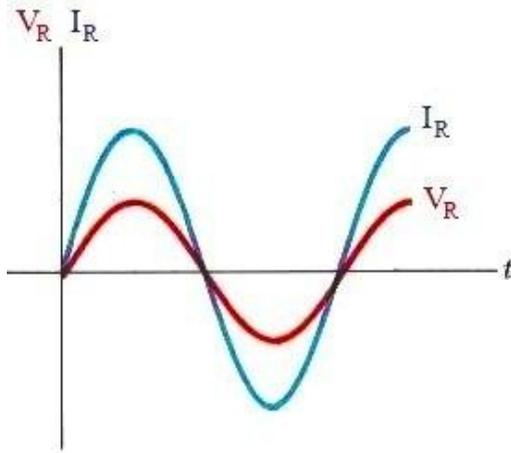
تكون عناصر الدوائر الكهربائية في التيار المستمر (DC) على شكل مقاومات فقط، بينما في التيار المتناوب (AC) فعناصر الدوائر الكهربائية تكون على شكل ممانعات. والممانعة هي المعارضة أو المعاوقة التي يلاقيها التيار المتناوب أثناء مروره في الموصل، وتنقسم إلى ثلاثة أنواع (المقاومة، والرداء الحثية وهي الممانعة التي تبديها المحثة، والرداء السعوية وهي الممانعة التي تبديها المتسعة). ووحدة قياس الممانعة هي الأوم ويرمز له (Ω).

دائرة مقاومة خالصة



في هذه الحالة نلاحظ أنه لا يوجد فرق طور بين التيار والفولتية (In phase) وقيمة القدرة تساوي حاصل ضرب التيار في الجهد ولا تأخذ قيمة سالبة لأن حاصل ضرب

سالبين موجب ، وترددتها ضعف تردد المصدر، ويسمى هذا النوع من القدرة بالقدرة الحقيقية أو القدرة الفعالة (Active power). ويرمز للمقاومة بالحرف (R) ووحدة قياس المقاومة هي الأوم ويرمز له (Ω).



حساب قيمة المقاومة للموصل

$$R = \rho \frac{l}{A} \quad \Omega$$

ρ = resistivity (or specific resistance) depends on conductor material and its temperature. ($\Omega \cdot m$)

l = length of conductor (m)

A = Actual conductor area (m^2)

$\rho = 1.724 \times 10^{-8} \Omega \cdot m$ for Copper

$\rho = 2.826 \times 10^{-8} \Omega \cdot m$ for Aluminum

ومن المعلوم عند زيادة درجة الحرارة تزداد قيمة المقاومة وبشكل طردي ووفق المعادلة أدناه حيث يمكن حساب

قيمة المقاومة لأي درجة حرارة باستخدام قيمة المقاومة في درجة ($20C^0$) كمرجع والمتوفرة في جداول الأسلاك،

والمعامل الحراري للمقاومة عند نفس درجة الحرارة (α_{20}) والمذكور أدناه ولكل نوع من الموصلات.

$$R_2 = R_1[1 + \alpha(t_2 - t_1)] \quad \Omega$$

R_1 = conductor resistance at temperature t_1 ° C (Ω)

R_2 = conductor resistance at temperature t_2 ° C (Ω)

α = temperature coefficient of resistance of conductor material

t_1 & t_2 = different conductor temperatures (in ° C)

$\alpha_{20} = 0.00393$ for Copper

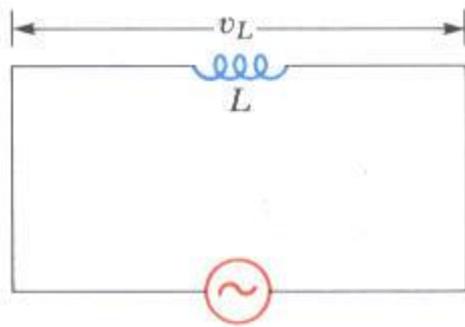
$\alpha_{20} = 0.00404$ for Aluminum

$\alpha_{20} = 0.00347$ for Aluminum Alloy

حساب قيمة المقاومة من حسابات الفولتية والتيار وفق قانون أوم

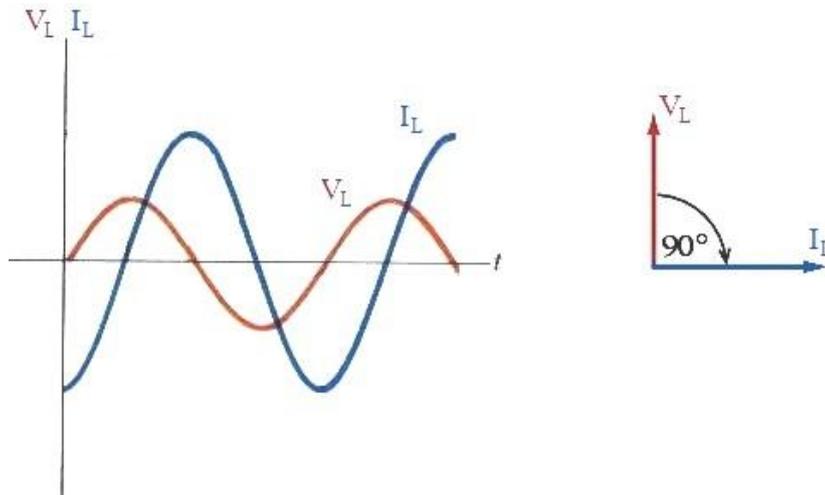
$$R = \frac{V}{I} \quad \dots\dots\dots \text{Ohm's law}$$

دائرة المحاثة



الحث (Inductance) هو خاصية فيزيائية تعكس قدرة الملف على تركيز الفيض المغناطيسي، وتؤدي إلى ممانعة الدائرة الكهربائية لأي تغيير في التيار الكهربائي. فالمقاومة تعارض مرور التيار بينما المحاثة تعارض التغيير في مرور التيار لأن التيار متناوب وتتغير شدته لذا تعتمد الرادة الحثية (الممانعة بسبب المحاثة) على

التردد. ويرمز للمحاثة بالحرف (L) ووحدة قياس المحاثة هي الهنري ويرمز له (H). ويكون طور التيار المتناوب في المحاثة المثالية متأخراً عن طور الفولتية بمقدار 90° .



ويعرف جيب تمام زاوية فرق الطور بين التيار والفولتية بمعامل القدرة (power factor)، لذا فمعامل القدرة للمحثة المثالية = صفر. أي إنها لا تستهلك قدرة كهربائية على شكل حرارة. وإذا أخذنا مقاومة السلك بالإعتبار فإن فرق الطور سيقبل عن 90° ويكون معامل القدرة صغير ولكن أكبر من الصفر. ونقول إن المحثة الواقعية لها معامل قدرة لاحق (lagging power factor).

حساب قيمة المحثة لمجموعة من المحاثات

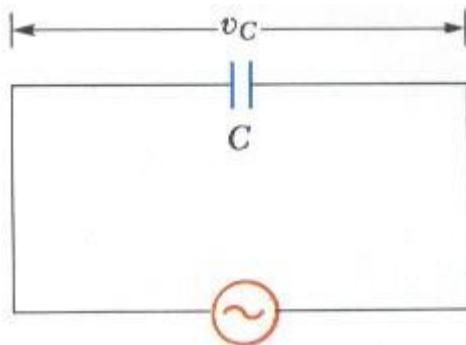
$$L_{eq} = L_1 + L_2 + \dots + L_n \quad \dots \text{ for series combination}$$

$$\frac{1}{L_{eq}} = \frac{1}{L_1} + \frac{1}{L_2} + \dots + \frac{1}{L_n} \quad \dots \text{ for parallel combination}$$

حساب قيمة الرادة الحثية (Inductive Reactance) وفق المعادلة

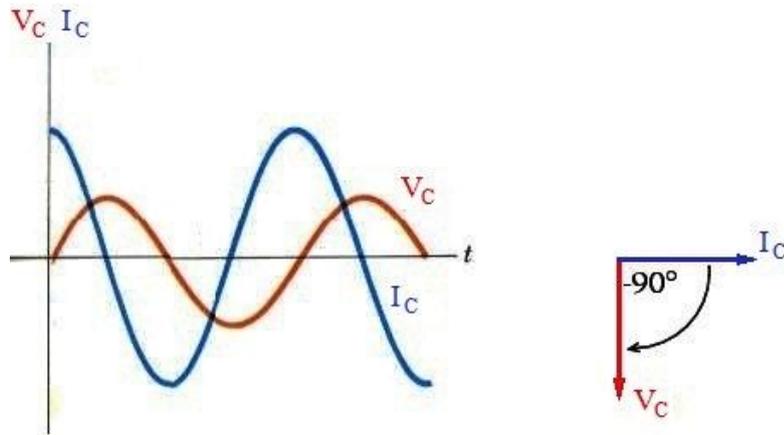
$$X_L = 2\pi fL$$

دائرة المتسعة



السعة (capacitance) هي خاصية فيزيائية تعكس قدرة المتسعة أو المكثف على تخزين الشحنة الكهربائية، وتؤدي إلى ممانعة الدائرة الكهربائية. وبذلك فهي عكس المحثة لأن الرادة السعوية (الممانعة بسبب المتسعة) تتناسب عكسياً مع تردد التيار المتناوب. ويرمز

للمتسعة بالحرف (C) ووحدة قياس السعة هي الفاراد ويرمز له (F). ويكون طور التيار المتناوب في المتسعة المثالية متقدماً على طور الفولتية بمقدار 90° .



وكما سبق يعرف جيب تمام زاوية فرق الطور بين التيار والفولتية بمعامل القدرة (power factor)، لذا فمعامل القدرة للمتسعة المثالية = صفر. أي إنها لا تستهلك قدرة كهربائية على شكل حرارة. وإذا أخذنا مقاومة العازل بين لوحى المتسعة بالإعتبار فإن فرق الطور سيقبل عن 90° ويكون معامل القدرة صغير ولكن أكبر من الصفر. ونقول إن المتسعة الواقعية لها معامل قدرة متقدم (leading power factor).

حساب قيمة السعة لمجموعة من المتسعات

$$\frac{1}{C_{eq}} = \frac{1}{C_1} + \frac{1}{C_2} + \dots + \frac{1}{C_n} \quad \dots \text{for series combination}$$

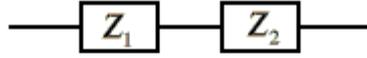
$$C_{eq} = C_1 + C_2 + \dots + C_n \quad \dots \text{for parallel combination}$$

حساب قيمة الرادة السعوية (Capacitive Reactance) يكون وفق المعادلة

$$X_C = \frac{1}{2\pi fC}$$

دائرة مقاومة ومحاثة ومنتسعة

تحسب قيم الممانعات على التوالي

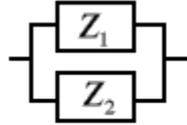


$$\begin{aligned} Z_1 + Z_2 &= (R_1 + jX_1) + (R_2 + jX_2) \\ &= (R_1 + R_2) + j(X_1 + X_2) = R_{eq} + jX_{eq} \end{aligned}$$

$$|Z| = \sqrt{R_{eq}^2 + X_{eq}^2} \quad \phi = \tan^{-1} \frac{X_{eq}}{R_{eq}}$$

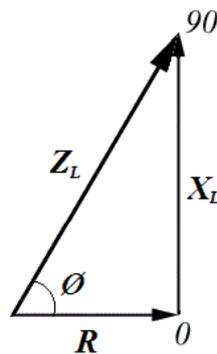
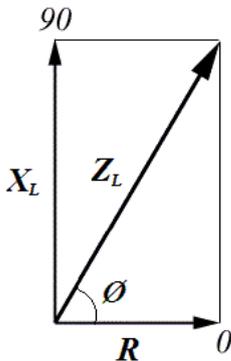
وتحسب قيم الممانعات على التوازي

$$\frac{1}{Z_{eq}} = \frac{1}{Z_1} + \frac{1}{Z_2}$$



$$Z_{eq} = \frac{Z_1 Z_2}{Z_1 + Z_2} \quad Z_{eq} = R_{eq} + jX_{eq} = |Z| e^{j\phi}$$

$$Z_{equiv} = \frac{Z_1 Z_2}{Z_1 + Z_2} = \frac{(R_1 + jX_1)(R_2 + jX_2)}{(R_1 + R_2) + j(X_1 + X_2)} = R_{eq} + jX_{eq} = |Z| e^{j\phi}$$

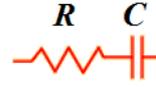
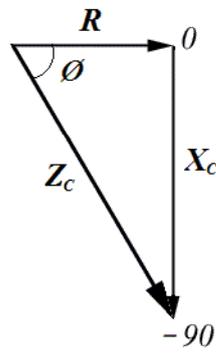
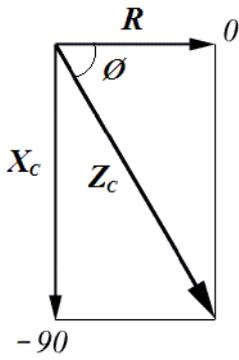


$$Z_L = R + jX_L$$

$$Z_L = \sqrt{R^2 + X_L^2}$$

$$\phi = \tan^{-1} \frac{X_L}{R}$$

$$\cos \phi = \frac{R}{Z_L}$$

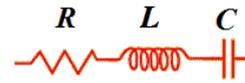
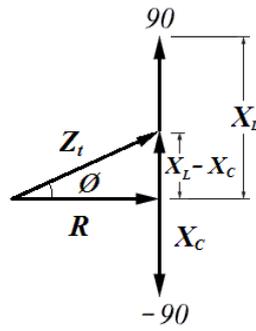
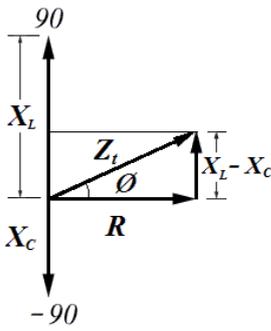


$$Z_c = R - jX_c$$

$$Z_c = \sqrt{R^2 + X_c^2}$$

$$\phi = \tan^{-1} \frac{X_c}{R}$$

$$\cos \phi = \frac{R}{Z_c}$$



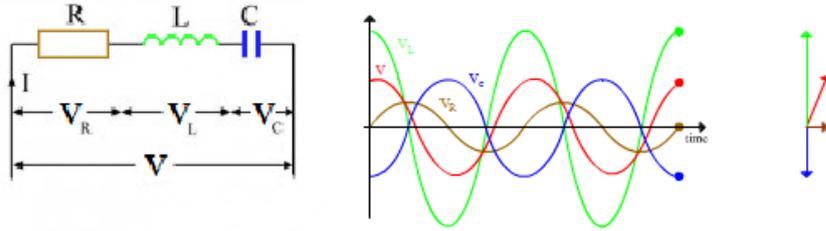
$$Z_t = R + j(X_L - X_C)$$

$$Z_t = \sqrt{R^2 + (X_L - X_C)^2}$$

$$\phi = \tan^{-1} \frac{X_L - X_C}{R}$$

$$\cos \phi = \frac{R}{Z_t}$$

مثال (١)



A choke of inductance 0.318 H resistance 30Ω is connected in series with 53μF capacitance across a 24V, 50Hz supply. Calculate the circuit impedance, current and phase angle. Draw scale phasor and impedance diagrams.

$$X_L = 2\pi fL = 2\pi \times 50 \times 0.318 = 100\Omega$$

$$X_C = \frac{10^6}{2\pi fC} = \frac{10^6}{2\pi \times 50 \times 53} = 60\Omega$$

$$Z = \sqrt{R^2 + (X_L - X_C)^2} = \sqrt{30^2 + (100 - 60)^2} = 50\Omega$$

$$I = \frac{V}{Z} = \frac{24}{50} = 0.48A$$

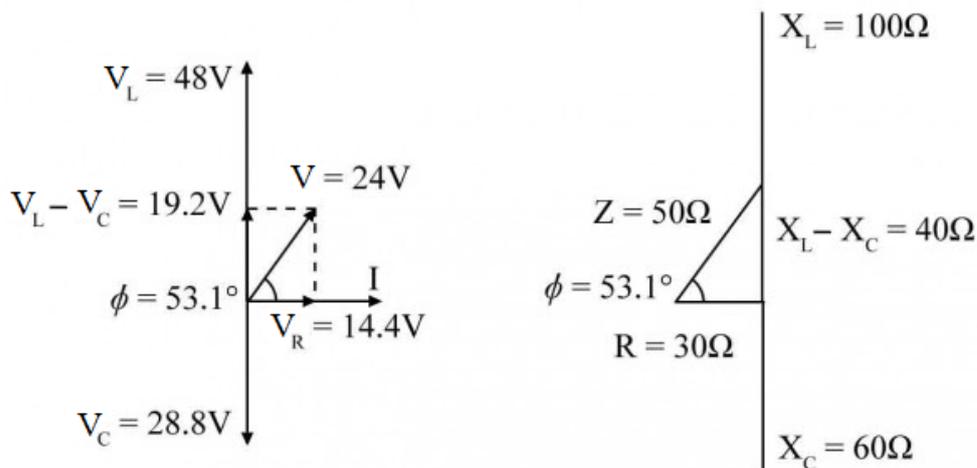
$$V_L = IX_L = 0.48 \times 100 = 48V$$

$$V_C = IX_C = 0.48 \times 60 = 28.8V$$

$$V_R = IR = 0.48 \times 30 = 14.4V$$

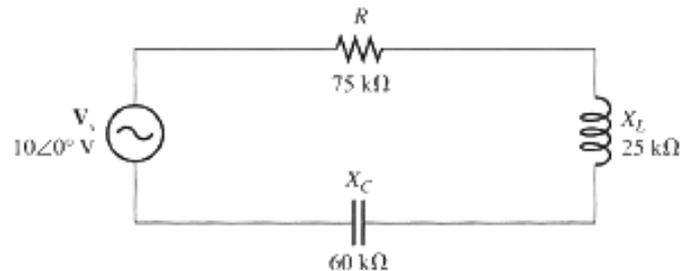
المجموع لا يساوي الفولتية الكلية لأن الجمع إجماعي وهذه القيم زواياها مختلفة

$$\tan \phi = \frac{V_L - V_C}{V_R} = \frac{48 - 28.8}{14.4} = 1.33 \quad \phi = 53.1^\circ \text{ lagging}$$



مثال (٢)

Question Find the current and the voltages across each component in Figure . Express each quantity in polar form, and draw a complete voltage phasor diagram.



Solution First, find the total impedance.

$$\mathbf{Z} = R + jX_L - jX_C = 75 \text{ k}\Omega + j25 \text{ k}\Omega - j60 \text{ k}\Omega = 75 \text{ k}\Omega - j35 \text{ k}\Omega$$

Convert to polar form for convenience in applying Ohm's law.

$$\begin{aligned} \mathbf{Z} &= \sqrt{R^2 + X_{tot}^2} \angle -\tan^{-1}\left(\frac{X_{tot}}{R}\right) \\ &= \sqrt{(75 \text{ k}\Omega)^2 + (35 \text{ k}\Omega)^2} \angle -\tan^{-1}\left(\frac{35 \text{ k}\Omega}{75 \text{ k}\Omega}\right) = 82.8 \angle -25^\circ \text{ k}\Omega \end{aligned}$$

where $X_{tot} = |X_L - X_C|$.

Apply Ohm's law to find the current.

$$\mathbf{I} = \frac{\mathbf{V}_s}{\mathbf{Z}} = \frac{10 \angle 0^\circ \text{ V}}{82.8 \angle -25^\circ \text{ k}\Omega} = 121 \angle 25.0^\circ \mu\text{A}$$

Now, apply Ohm's law to find the voltages across R , L , and C .

$$\mathbf{V}_R = \mathbf{I}R = (121 \angle 25.0^\circ \mu\text{A})(75 \angle 0^\circ \text{ k}\Omega) = 9.08 \angle 25.0^\circ \text{ V}$$

$$\mathbf{V}_L = \mathbf{I}X_L = (121 \angle 25.0^\circ \mu\text{A})(25 \angle 90^\circ \text{ k}\Omega) = 3.03 \angle 115^\circ \text{ V}$$

$$\mathbf{V}_C = \mathbf{I}X_C = (121 \angle 25.0^\circ \mu\text{A})(60 \angle -90^\circ \text{ k}\Omega) = 7.26 \angle -65.0^\circ \text{ V}$$

Notice that V_L is leading V_R by 90° , and V_C is lagging V_R by 90° . Also, there is a 180° phase difference between V_L and V_C . If the current phasor were shown, it would be at

مثال (٣)

A 60Ω resistor, a pure 0.382H inductor and a $66.3\mu\text{F}$ capacitor are connected in parallel to a 240V 50Hz supply (figure below). Calculate the current taken from the supply and its phase angle to the supply voltage. First calculate the current in each branch:

$$I_R = \frac{V}{R} = \frac{240}{60} = 4\text{A} \quad \text{in phase with voltage}$$

$$X_L = 2\pi fL = 2 \times 3.142 \times 0.382\Omega = 120\Omega$$

$$I_L = \frac{V}{X_L} = \frac{240}{120} = 2\text{A} \quad \text{lagging voltage by } 90^\circ$$

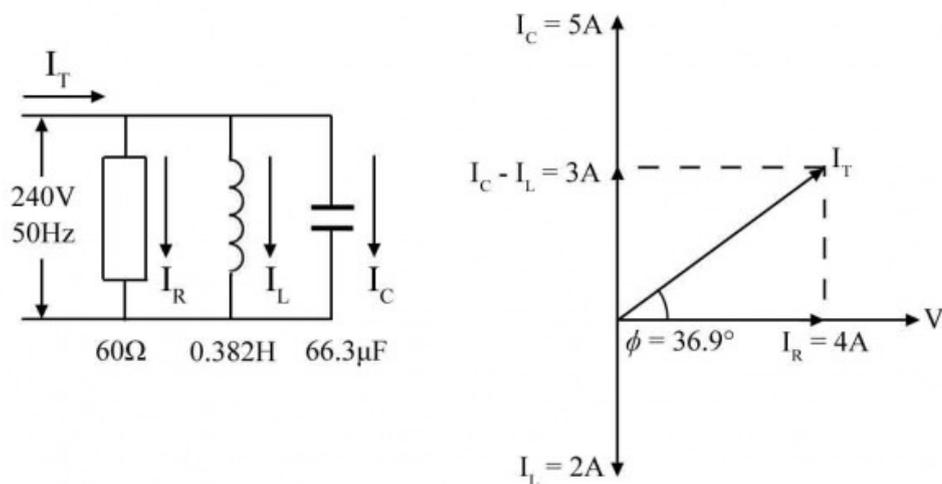
$$X_C = \frac{10^6}{2\pi fC'} = \frac{10^6}{2 \times 3.142 \times 50 \times 66.3} = 48\Omega$$

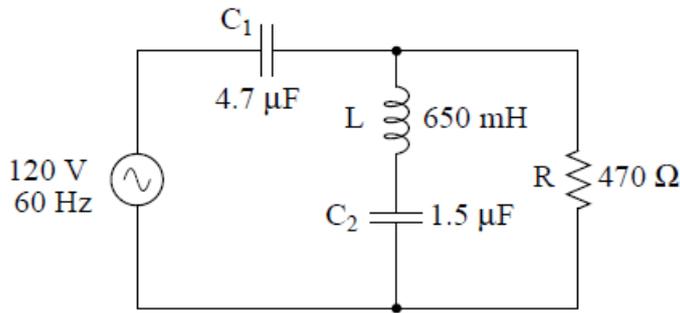
$$I_C = \frac{V}{X_C} = \frac{240}{48} = 5\text{A} \quad \text{leading voltage by } 90^\circ$$

These currents drawn to scale are shown in figure below, I_C is drawn vertically up because in a capacitor current leads voltage by 90° , similarly I_L is drawn vertically down because in an inductor current lags voltage by 90° . Since I_L is directly opposing I_C , their difference $I_C - I_L$ is $5 - 2 = 3\text{A}$ as shown. This current is added to I_R by completing the parallelogram, and the phasor I_T representing the current from the supply is drawn in. By measurement:

$$I_t = 5\text{A}, \quad \text{and} \quad \phi = 36.9^\circ$$

Thus the current is 5A , leading the supply voltage by 36.9° .





مثال (٤)

Reactances and Resistances:

$X_{C1} = \frac{1}{2\pi f C_1}$ $X_{C1} = \frac{1}{(2)(\pi)(60 \text{ Hz})(4.7 \mu\text{F})}$ $X_{C1} = 564.38 \Omega$	$X_L = 2\pi f L$ $X_L = (2)(\pi)(60 \text{ Hz})(650 \text{ mH})$ $X_L = 245.04 \Omega$
$X_{C2} = \frac{1}{2\pi f C_2}$ $X_{C2} = \frac{1}{(2)(\pi)(60 \text{ Hz})(1.5 \mu\text{F})}$ $X_{C2} = 1.7684 \text{ k}\Omega$	$R = 470 \Omega$

$$Z_{C1} = 0 - j564.38 \Omega \text{ or } 564.38 \Omega \angle -90^\circ$$

$$Z_{L-C2} = 0 + j245.04 - j1.7684 \text{ k}\Omega$$

$$Z_{L-C2} = -j1.5233 \text{ k}\Omega \text{ or } 1.5233 \Omega \angle -90^\circ$$

$$Z_R = 470 + j0 \Omega \text{ or } 470 \Omega \angle 0^\circ$$

$$Z_{R/(L-C2)} = \frac{1}{\frac{1}{Z_R} + \frac{1}{Z_{L-C2}}} = 429.15 - j132.41$$

$$= 449.11 \Omega \angle -17.147^\circ$$

$$Z_{\text{total}} = Z_{C1} + Z_{R/(L-C2)} = 429.15 - j696.79$$

$$= 818.34 \Omega \angle -58.371^\circ$$

$$I_{\text{total}} = \frac{V}{Z_{\text{total}}} = \frac{120 \angle 0^\circ}{818.34 \Omega \angle -58.371^\circ} = 146.64 \angle 58.371^\circ \text{ mA}$$

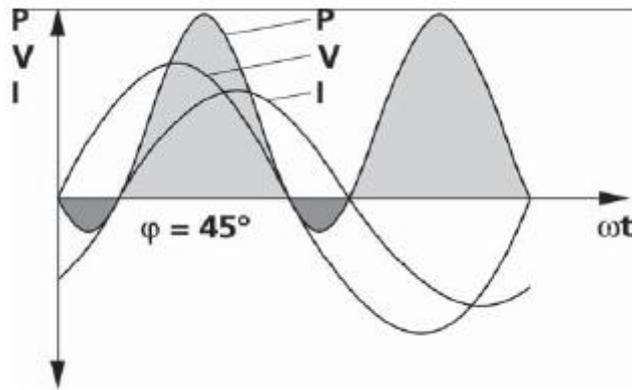
الفصل الثاني : القدرة الكهربائية

في دوائر (Active and reactive power) وعملياً قلما تجد دائرة مقاومة خالصة إلا وتختلط معها رادة حثية أو سعوية لأن الأجهزة بحاجة الى مجالات كهربائية ومغناطيسية في المحركات والمحولات وغيرها.
 (والقدرة ليست حاصل ضرب التيار مع الجهد فقط بل يدخل عامل آخر يسمى عامل القدرة وهو جيب تمام الزاوية بين الجهد والتيار. لاحظ شكل موجة التيار بين تأخيرها عن موجة الجهد بزاوية φ)

$$P = I * V * \cos \varphi$$

وإذا كانت الدائرة ثلاثية الأطوار تكون المعادلة

$$P = \sqrt{3} * I * V * \cos \varphi$$



تصنيفات القدرة الكهربائية

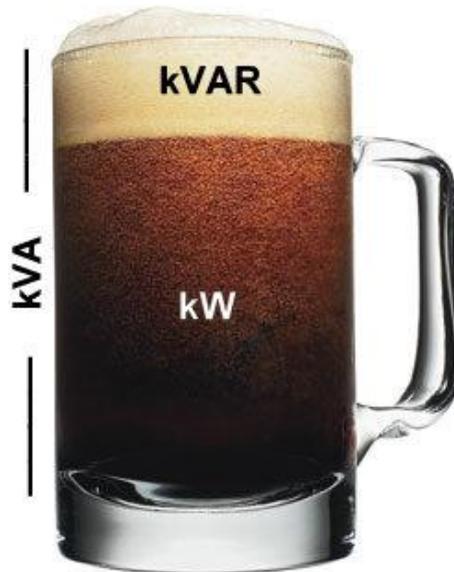
تصنف القدرة الكهربائية من حيث انجازها للشغل أو الطاقة الفعالة الى ثلاث أصناف :-

١- القدرة الحقيقية أو الفعالة (Active power)

وهي القدرة الفعلية التي تنجز شغل (work) أو طاقة فعالة. أي التي تستهلك في الدائرة بواسطة المقاومة (R) ويرمز لها (P) ووحدة قياسها (Watt).

٢- القدرة غير الفعالة (Reactive power)

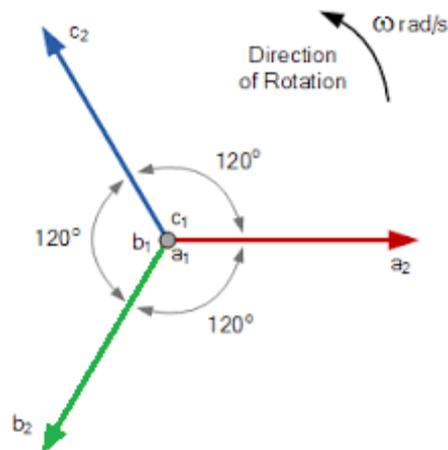
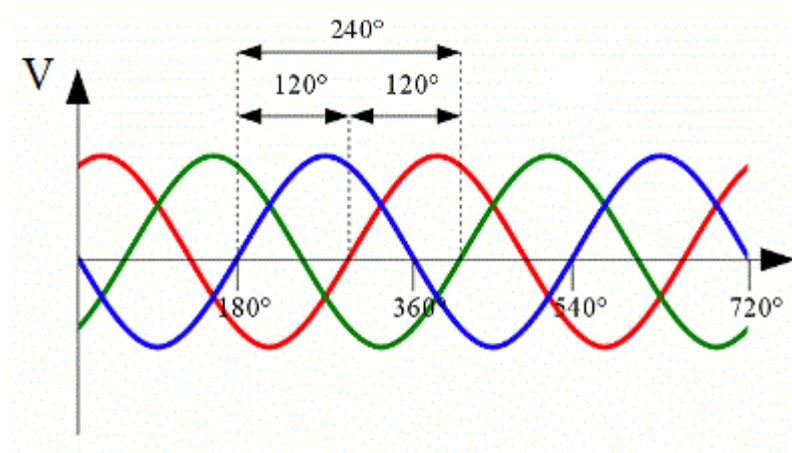
وهي القدرة العائدة الى المصدر وذلك لنشوء المجال المغناطيسي/ الكهربائي وتلاشيته (بواسطة الرادة الحثية والسعوية X) ويرمز لها (Q) ووحدة قياسها (Volt-Amps-Reactive) وتختصر (VAR). وقد تنجم عن متسعة أو عن محاثة أو كلاهما. في الحقيقة يمكن القول أنهما متعاكستان في الاتجاه (من الطبيعة الأساسية للمتسعة والملف حيث أن المتسعة يكون فيها أسبقية التيار والمحاثة يكون فيها تخلف التيار) ومتفقتان في التأثير على الدائرة الكهربائية. وليس لها فائدة بل مجرد تؤدي إلى زيادة التيار المجهز من المصدر. ويمكن تمثيلها على شكل كأس حيث تمثل الرغبة فيه القدرة غير الفعالة ووجودها يملأ حيز من الكأس بدون أي فائدة.



٣- القدرة الظاهرية (Apparent power)

وهي القدرة المسحوبة من المصدر (بواسطة الممانعة Z) ويرمز لها (S) ووحدة قياسها (VA) . وهي حاصل ضرب الجهد والتيار وعدم اخذ فرق الطور بينهما في الاعتبار، أو حاصل الجمع الجبري للقدرة الفعالة والقدرة الغير الفعالة.

القدرة في الدوائر ثلاثية الطور



١- في حالة ربط (Y)

تكون قيم الفولتية والتيار للخط وللطور كما موضحة أدناه

$$I_n = I_a + I_b + I_c = 0$$

$$V_p = |V_{an}| = |V_{bn}| = |V_{cn}|$$

$$V_{an} = V_p \angle 0^\circ, \quad V_{bn} = V_p \angle -120^\circ, \quad V_{cn} = V_p \angle +120^\circ$$

$$V_{ab} = V_{an} - V_{bn} = V_p \angle 0^\circ - V_p \angle -120^\circ = \sqrt{3}V_p \angle 30^\circ$$

$$V_{bc} = V_{bn} - V_{cn} = \sqrt{3}V_p \angle -90^\circ$$

$$V_{ca} = V_{cn} - V_{an} = V_{an} + V_{bn} = \sqrt{3}V_p \angle -150^\circ$$

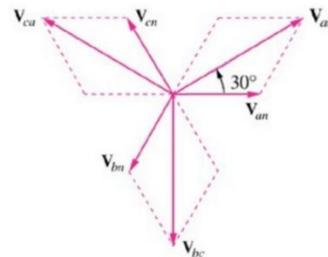
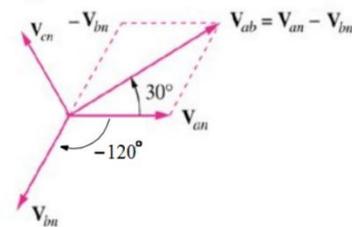
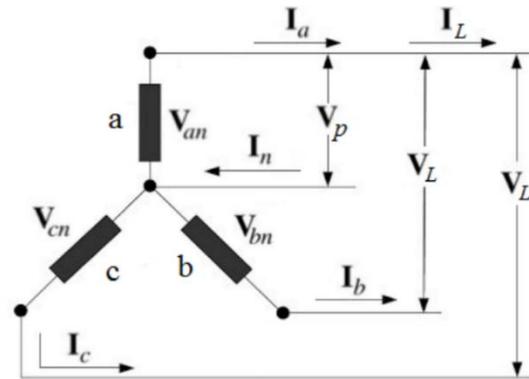
$$V_L = |V_{ab}| = |V_{bc}| = |V_{ca}|$$

$$= \sqrt{3} |V_{an}| = \sqrt{3} |V_{bn}| = \sqrt{3} |V_{cn}| = \sqrt{3} V_p$$

$$V_L = \sqrt{3} V_p$$

$$I_L = I_p = |I_a| = |I_b| = |I_c|$$

$$I_L = I_p$$



وعند تطبيق معادلة حساب القدرة لكل طور على حدة

$$P = I_p * V_p * \cos \varphi$$

وللأطوار الثلاثة تجمع قدرة كل طور من الأطوار الثلاثة

$$P = 3 * I_p * V_p * \cos \varphi$$

وعند تعويض قيم الفولتية والتيار للخط (التي وجدناها فيما سبق) بدلاً من الطور

$$V_L = \sqrt{3} V_p$$

$$V_p = \frac{V_L}{\sqrt{3}}$$

$$I_L = I_p$$

ينتج

$$P = 3 * I_L * \frac{V_L}{\sqrt{3}} * \cos \varphi$$

$$P = \sqrt{3} * I_L * V_L * \cos \varphi$$

٢- في حالة ربط (Δ)

تكون قيم الفولتية والتيار للخط وللطور كما موضحة أدناه

$$I_p = |I_a| = |I_b| = |I_c|$$

$$I_a = I_p \angle 0^\circ, \quad I_b = I_p \angle -120^\circ, \quad I_c = I_p \angle +120^\circ$$

$$I_{ab} = I_a - I_b = I_p \angle 0^\circ - I_p \angle -120^\circ = \sqrt{3} I_p \angle 30^\circ$$

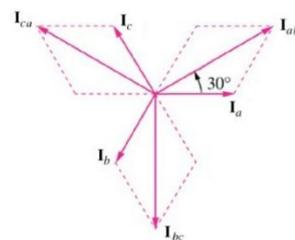
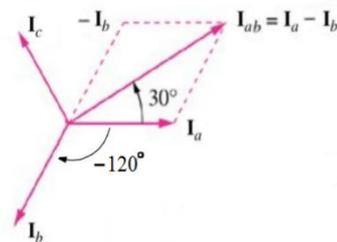
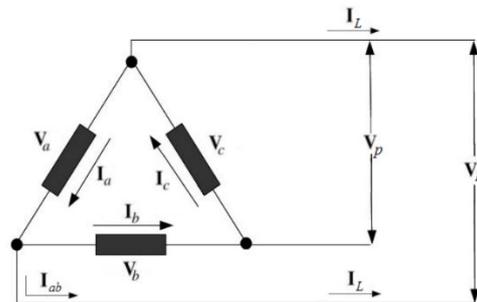
$$I_{bc} = I_b - I_c = \sqrt{3} I_p \angle -90^\circ$$

$$I_{ca} = I_c - I_a = \sqrt{3} I_p \angle 150^\circ$$

$$I_L = |I_{ab}| = |I_{bc}| = |I_{ca}|$$

$$I_L = \sqrt{3} I_p$$

$$V_L = V_p$$



وعند تطبيق معادلة حساب القدرة لكل طور على حدة كما في الحالة السابقة

$$P = I_p * V_p * \cos \varphi$$

ولالأطوار الثلاثة تجمع قدرة كل طور من الأطوار الثلاثة

$$P = 3 * I_p * V_p * \cos \varphi$$

وعند تعويض قيم الفولتية والتيار للخط (التي وجدناها فيما سبق) بدلاً من الطور

$$V_L = V_p$$

$$I_L = \sqrt{3} I_p$$

$$I_p = \frac{I_L}{\sqrt{3}}$$

ينتج

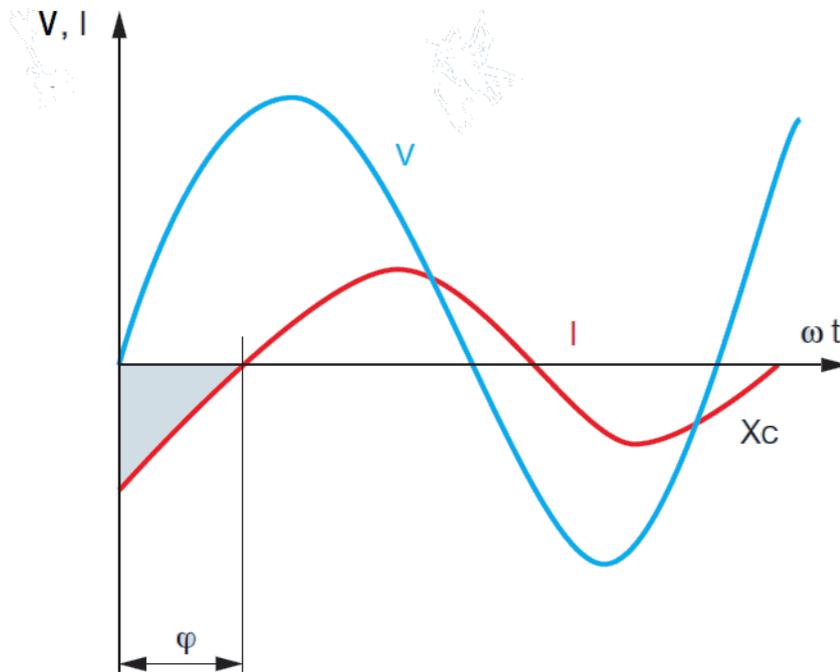
$$P = 3 * \frac{I_L}{\sqrt{3}} * V_L * \cos \varphi$$

$$P = \sqrt{3} * I_L * V_L * \cos \varphi$$

هذه هي المعادلة العامة لحساب القدرة الكهربائية وتنطبق على الربط (Y) و (Δ) للدوائر الثلاثية الطور.

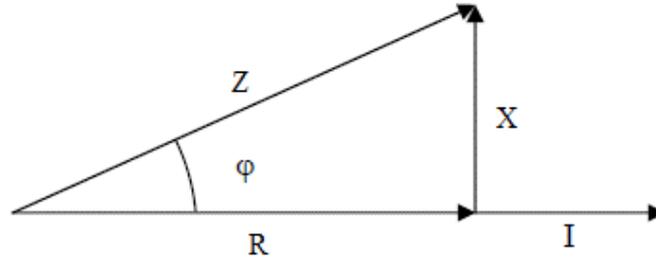
معامل القدرة (Power factor = $\cos \phi$)

هو جيب تمام زاوية إزاحة الطور بين التيار والجهد ويعتبر أنسب معامل لحساب قيم القدرة الفعالة والغير الفعالة من التيار والجهد، أو هو النسبة بين المقاومة والممانعة أو هو النسبة بين القدرة الفعالة والقدرة الظاهرية. وفي الهندسة الكهربائية العملية أصبح هذا المعامل رمزاً لاستهلاك القدرة ونوعها.



$$\text{power factor} = \cos \phi = \frac{P}{S} = \frac{\text{active power (kW)}}{\text{apparent power (kVA)}}$$

من خلال مخطط مثلث الممانعة



$$Z = \sqrt{(R)^2 + (X)^2}$$

وعند ضرب قيم مثلث الممانعة بـ (I^2) لكل طور ينتج :-

$$P = I^2 R \text{ (watts)}$$

$$P = \frac{E^2}{R} \text{ (watts)}$$

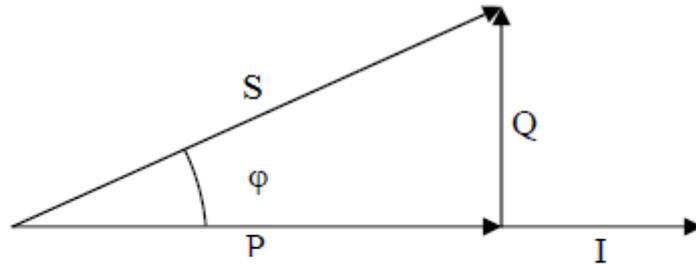
$$Q = I^2 X \text{ (VAR)}$$

$$Q = \frac{E^2}{X} \text{ (VAR)}$$

$$S = I^2 Z \text{ (VA)}$$

$$S = \frac{E^2}{Z} \text{ (VA)}$$

ويسمى المخطط التالي مثلث القدرة (Power triangle).



$$S = \sqrt{(P)^2 + (Q)^2}$$

$$\cos \phi = \text{power factor} = \frac{R}{Z} = \frac{P}{S}$$

$$\tan \phi = \frac{Q}{P} \quad \text{or} \quad \phi = \tan^{-1} \frac{Q}{P}$$

$$S = I * V$$

$$P = I * V * \cos \phi$$

$$Q = I * V * \sin \phi$$

وفي حالة شبكة ثلاثية الطور

$$S = \sqrt{3} * I_L * V_L$$

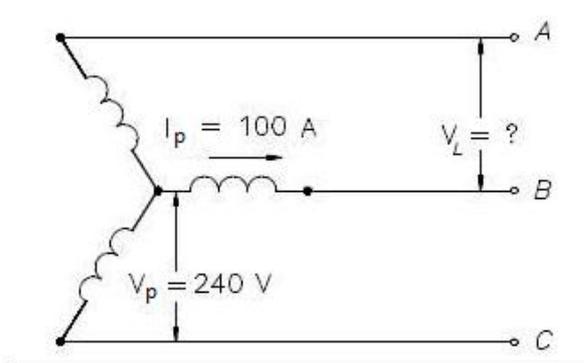
$$P = \sqrt{3} * I_L * V_L * \cos \phi$$

$$Q = \sqrt{3} * I_L * V_L * \sin \phi$$

مثال

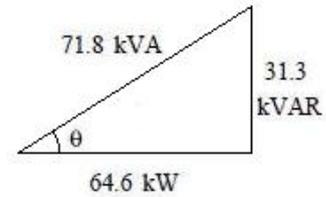
Each phase of a wye-connected 3 ϕ AC generator supplies a 100 A current at a phase voltage of 240V and a power factor of 0.9 lagging, as shown in Figure. Find:

1. V_L
2. P_T
3. Q_T
4. S_T



Solution:

1. $V_L = \sqrt{3} V_p$
 $= (1.73)(240)$
 $V_L = 415.2 \text{ volts}$
2. $P_T = \sqrt{3} V_L I_L \cos \theta$
 $= (1.73)(415.2)(100)(0.9)$
 $P_T = 64.6 \text{ kW}$
3. $Q_T = \sqrt{3} V_L I_L \sin \theta$
 $= (1.73)(415.2)(100)(0.436)$
 $Q_T = 31.3 \text{ kVAR}$
4. $S_T = \sqrt{3} V_L I_L$
 $= (1.73)(415.2)(100)$
 $S_T = 71.8 \text{ kVA}$



تأثير معامل القدرة المنخفض

إن انخفاض معامل القدرة عن (1) أي زيادة قيمة الزاوية بين الفولتية والتيار يسبب :-

أولاً : إرتفاع قيمة القدرة الظاهرية (KVA) بسبب وجود القدرة غير الحقيقية (KVAR) وبالتالي إرتفاع التيار

المجهز مما يؤدي الى إحتناق في المغذيات والخطوط والمحولات ذات الحمولة العالية وهذا قد يسبب حالات

إطفاء متكررة أو ضرر بالمعدات وحل الإحتناق يعني كلفة عالية.

ثانياً : زيادة الخسائر في الشبكة بسبب زيادة التيار. لأن الخسائر تتناسب مع مربع التيار.

$$P = I^2 R \text{ (watts)}$$

ثالثاً : زيادة إنحدار الجهد بسبب زيادة التيار. لأن إنحدار الفولتية يتناسب طردياً مع التيار.

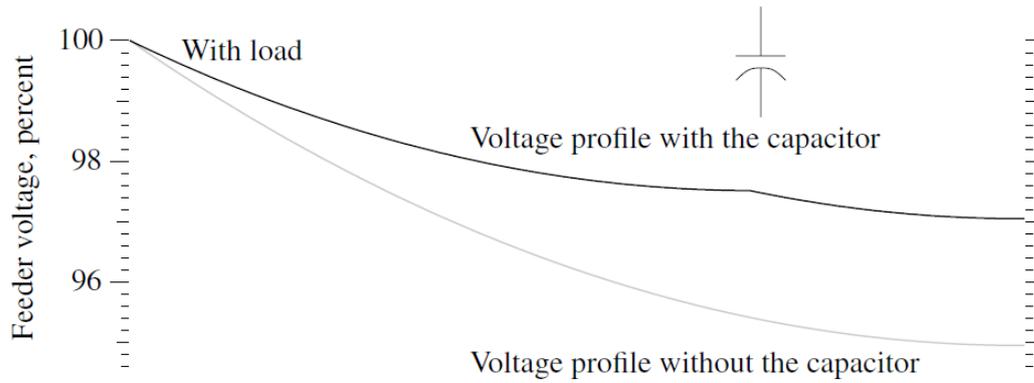
$$V_{drop} = I Z \text{ (V)}$$

تحسين معامل القدرة (Improving Power Factor)

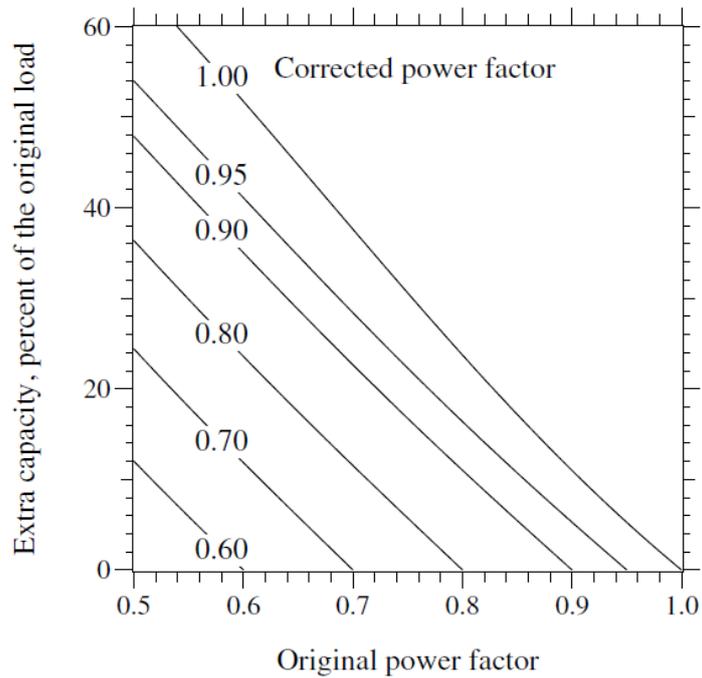
عند تحسين معامل القدرة ورفعها الى قيمة قريبة من (1) وليس (1) ستكون القدرة الظاهرية (KVA) قريبة جداً

من القدرة الحقيقية المستهلكة (KW) والقدرة غير الحقيقية (KVAR) ستكون قليلة جداً. وهذا يعني خفض قيمة

التيار المجهز وبالتالي تقليل الخسائر وتقليل قيمة إنحدار الجهد اي رفع قيمة الفولتية. وكما في المخططين التاليين:-



Voltage profiles after addition of a capacitor bank. (Copyright © 2002. Electric Power Research Institute. 1001691. *Improved Reliability of Switched Capacitor Banks and Capacitor Technology*. Reprinted with permission.)



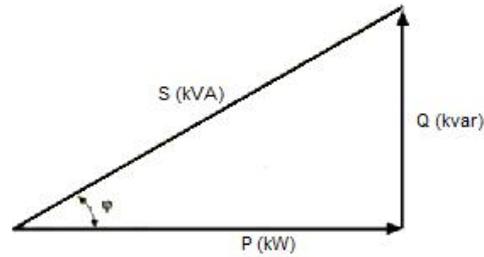
Released capacity with improved power factor.

وبما إن أغلب الأحمال الكهربائية هي أما محركات أو محولات وملفات الأجهزة الكهربائية أو إنارة وتدفئة وكل هذه أحمال حثية ومقاومية مضافاً لها محولات وأسلاك الشبكة الكهربائية والتي لها مقاومة ومحاثة أيضاً. أما القابلات فلها طبيعة سعوية وكذلك خطوط النقل أما في خطوط التوزيع الهوائية فيهمل التأثير السعوي لضآلته. لذا فأبسط الطرق لتحسين معامل القدرة هو إضافة المتسعات، فالمتسعة أو المكثف هو الجهاز الأفضل عملياً واقتصادياً لتحسين معامل القدرة فهي تنتج قدرة سعوية غير فعالة والتي هي عكس القدرة الحثية الغير فعالة تماماً. بالاختيار الدقيق لسعة المكثف المطلوب وموقعه على الشبكة من الممكن أن نلغي أو نقلل تأثير القدرة الغير فعالة للأحمال الحثية وتأثيراتها السلبية على الشبكة.

$$\cos \phi = \frac{\text{active power}}{\text{apparent power}} = \frac{\text{kW}}{\text{kVA}}$$

$$\sin \phi = \frac{\text{reactive power}}{\text{apparent power}} = \frac{\text{kvar}}{\text{kVA}}$$

$$\tan \phi = \frac{\text{reactive power}}{\text{active power}} = \frac{\text{kvar}}{\text{kW}}$$



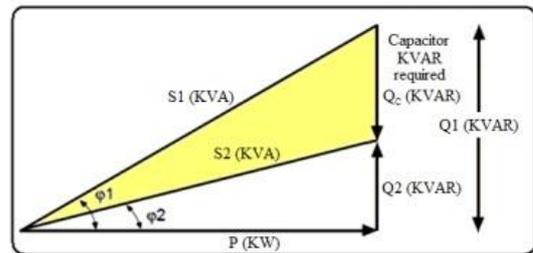
$$\text{reactive power} = \text{active power} \cdot \tan \phi$$

$$\text{kvar} = (\text{kW})(\tan \phi)$$

$$\begin{aligned} \text{reactive power at original power factor} &= \text{active power} \cdot \tan \phi_1 \\ &= (\text{kW})(\tan \phi_1) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{reactive power at improved power factor} &= \text{active power} \cdot \tan \phi_2 \\ &= (\text{kW})(\tan \phi_2) \end{aligned}$$

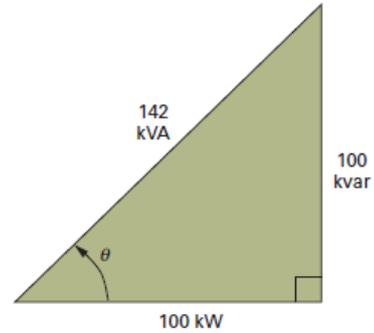
$$\begin{aligned} \text{reactive power at required power factor} &= \text{active power} \cdot (\tan \phi_1 - \tan \phi_2) \\ &= (\text{kW})(\tan \phi_1 - \tan \phi_2) \end{aligned}$$



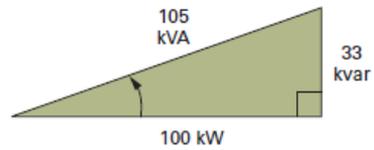
مثال ١

As the triangle relationships in **Figure** demonstrate, kVA decreases as power factor increases. At 70% power factor, it requires 142 kVA to produce 100 kW. At 95% power factor, it requires only 105 kVA to produce 100 kW. Another way to look at it is that at 70% power factor, it takes 35% more current to do the same work.

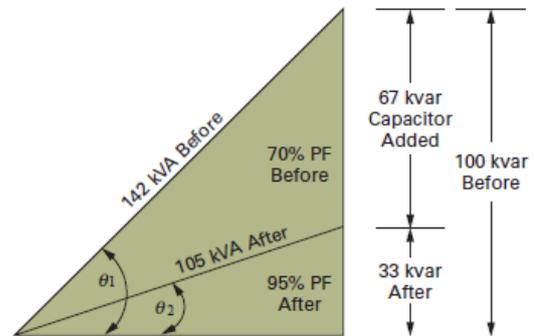
The power triangle in **Figure** shows apparent power demands on a system before and after adding capacitors. By installing power capacitors and increasing power factor to 95%, apparent power is reduced from 142 kVA to 105 kVA — a reduction of 35%.



$$\cos \theta_1 = \text{PF} = \frac{100}{142} = 70\%$$



$$\cos \theta_2 = \text{PF} = \frac{100}{105} = 95\%$$



مثال ٢

$$P = \text{true power} = I^2 R = 119.365 \text{ W}$$

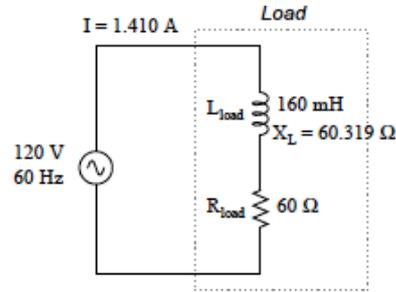
$$Q = \text{reactive power} = I^2 X = 119.998 \text{ VAR}$$

$$S = \text{apparent power} = I^2 Z = 169.256 \text{ VA}$$

$$I_{R-L} = \frac{V_{\text{total}}}{Z_{R-L}} = \frac{120 \angle 0^\circ}{85.079 \angle 45.15^\circ} = 1.41 \angle -45.15^\circ \text{ A}$$

$$\text{Power factor} = \frac{\text{True power}}{\text{Apparent power}} = \frac{119.365 \text{ W}}{169.256 \text{ VA}} = 0.705$$

$$\cos 45.152^\circ = 0.705$$



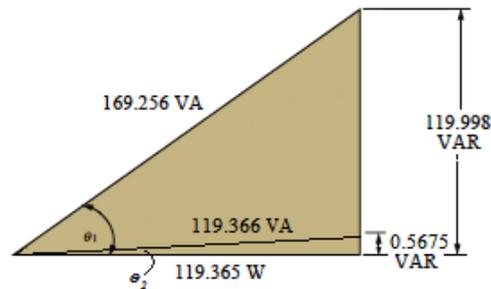
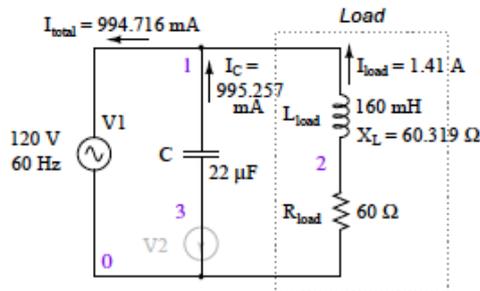
معامل قدرة واطئ وينبغي تصحيحه بإضافة قدرة غير فعالة مساوية أو أقل من القدرة غير الفعالة الموجودة في الدائرة معاكسة بالإتجاه (أي سعوية) وذلك بوضع متسعة تحسب قيمتها كالتالي

$$Q = \frac{E^2}{X} \dots \text{ solving for } X \dots$$

$$X = \frac{E^2}{Q} = \frac{(120 \text{ V})^2}{119.998 \text{ VAR}} = 120.002 \Omega$$

$$X_C = \frac{1}{2\pi f C} \dots \text{ solving for } C \dots$$

$$C = \frac{1}{2\pi f X_C} = \frac{1}{2\pi(60 \text{ Hz})(120.002 \Omega)} = 22.105 \mu\text{F}$$



$$Z_{\text{total}} = Z_C \parallel (Z_L + Z_R)$$

$$Z_{\text{total}} = (120.57 \Omega \angle -90^\circ) \parallel (60.319 \Omega \angle 90^\circ + 60 \Omega \angle 0^\circ)$$

$$Z_{\text{total}} = 120.64 - j573.58 \text{ m} \Omega \text{ or } 120.64 \Omega \angle 0.2724^\circ$$

$$P = \text{true power} = I^2 R = 119.365 \text{ W}$$

$$Q = \text{reactive power} = I^2 X = 0.5675 \text{ VAR}$$

$$S = \text{apparent power} = I^2 Z = 119.366 \text{ VA}$$

$$I_{\text{total}} = \frac{V_{\text{total}}}{Z_{\text{total}}} = \frac{120 \angle 0^\circ}{120.64 \Omega \angle 0.2724^\circ} = 994.7 \angle -0.2724^\circ \text{ A}$$

$$\text{Power factor} = \frac{\text{True power}}{\text{Apparent power}} = \frac{119.365 \text{ W}}{119.366 \text{ VA}} = 0.9999887$$

$$\text{Impedance (polar) angle} = 0.272^\circ$$

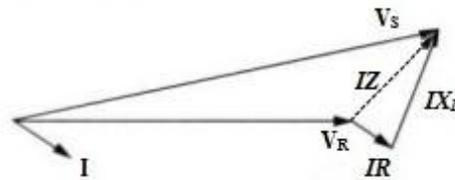
$$\cos 0.272^\circ = 0.9999887$$

معلياً لا يمكن وضع متسعة بهذه القيمة ليصبح عامل القدرة = ١ لأن ذلك يؤدي إلى ارتفاع قيمة العولبية عند الإقطاء والتشغيل وهذا ضار بالأجهزة الكهربائية ولكن يصبح عامل القدرة قيمة ٠,٩ - ٠,٩٥

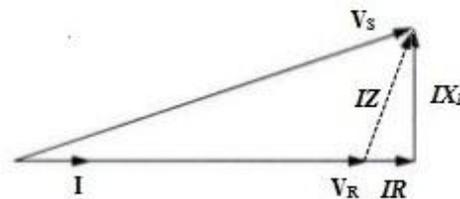
تأثير معامل القدرة المرتفع

في حالة وجود المتسعات على الشبكة وعند الحمل الواطئ (light load) سواء بالنسبة للمغذيات ذات الحمل غير العالي أو في بعض الأوقات التي يكون الإستهلاك قليل جداً كما يحدث في فصلي الربيع والخريف وفي أوقات متأخرة من الليل، فإن القدرة الظاهرية (KVA) ستنخفض ومعها القدرة غير الحقيقية (KVAR) التي ستنخفض أيضاً، ويتغلب التأثير السعوي على التأثير الحثي وسيرتفع معامل القدرة ويتجاوز قيمة (1) وحينها سيتحول الى متقدم (leading). وهذا يحمل مخاطر إرتفاع الفولتية الواصلة نهاية الخط، وبالتالي تضرر العوازل أو عطب مكونات الشبكة والأجهزة. وكما موضح في المخطط الطوري التالي :-

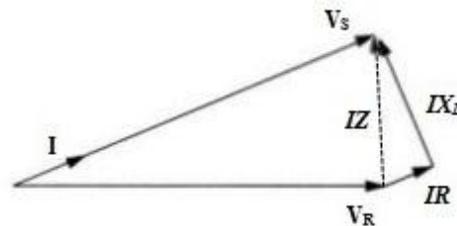
lagging power factor



power factor = 1



leading power factor



V_s : Sending end voltage

V_R : Receiving end voltage

R : Resistance of the line

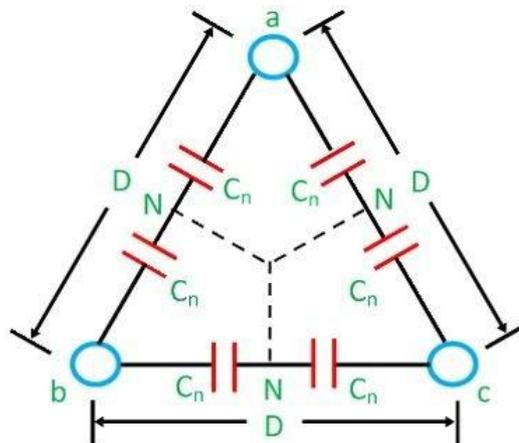
X_L : Inductive reactance of the line

Z : Impedance of the line

وتزداد الحالة خطورة عند الحالة العابرة (Transient) أي عند الإطفاء والتشغيل. وللوقاية من هذه الحالة الضارة ينبغي الحذر عند وضع متسعات ثابتة على الشبكة لتحسين معامل القدرة، وحساب قيمة الحمل الواطئ (light load) لكي لا يتجاوز معامل القدرة قيمة (1) ويتحول الى متقدم (leading) وهذا يعني تخفيض قيمة المتسعة وبالتالي تأثيرها في حمل الذروة لتحسين معامل القدرة يكون قليل نسبياً. أو بدلاً من المتسعات الثابتة، استخدام متسعات متغيرة القيمة حسب الحمل ومعامل القدرة من خلال جهاز سيطرة (controller) مرتبط مع مجموعة المتسعات وكما سيأتي الحديث عنه.

معامل القدرة في القابلات وخطوط النقل

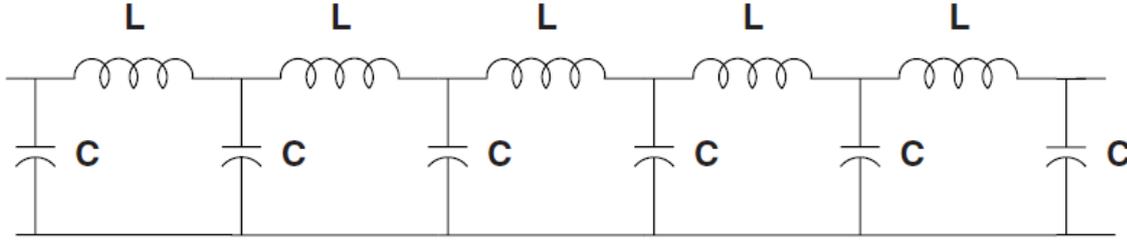
المتسعة كما هو معلوم هي عبارة عن موصلين بينهما عازل وعند تسليط جهد معين على الموصلين يحدث مجال كهربائي بينهما. لذا وبسبب المجالات الكهربائية بين الأقطار وبينها وبين الأرض يظهر التأثير السعوي كمتسعات وهمية ومربوطة على شكل (shunt capacitors) كما موضحة في الشكل أدناه.



Three-phase line with equilateral spacing

تكون قيمة السعة (Capacitance) قليلة جداً في خطوط التوزيع الهوائية فتهمل، وتكون أعلى في القابلات حيث يكون تأثيرها قليلاً على معامل القدرة (يرفع من قيمة معامل القدرة المتأخر (lagging) بسبب الأحمال

الحثية). وتزداد مع طول الموصل (الخط الهوائي والقابلو) فيظهر التأثير على الخط الهوائي عندما يكون طوله أكثر من ٨٠ كيلومتر أي في خطوط نقل الطاقة)، يوجد تأثير حثي أيضاً بسبب المجالات المغناطيسية لذا يتم تمثيله بمحاثة (Inductance)، بينما المقاومة تكون قليلة جداً يمكن إهمالها وكما في الشكل.



وفي الحالات التي يكون فيها الخط طويل أو الحمل قليل فإن معامل القدرة سيتحول الى متقدم (leading) والفولتية نهاية الخط سترتفع لتكون أعلى من بداية الخط وهذه الظاهرة تسمى ظاهرة فيرانتى (Ferranti effect)، وكما أوضحنا سابقاً خطورة هذه الحالة على معدات الشبكة والمستهلك. ولعلاج هذه المشكلة يتم وضع ملفات أو محاثات تسمى (shunt reactors) على خطوط النقل لتنتج قدرة حثية غير فعالة والتي هي عكس القدرة السعوية الغير فعالة تماماً. بالاختيار الدقيق لسعة المحاثة المطلوبة وموقعها على الشبكة من الممكن أن نلغي أو نقلل تأثير القدرة الغير فعالة للمتسعة الوهمية في الخط وتأثيراتها السلبية على الشبكة. ويكون عملها معاكس لعمل المتسعات (capacitors) على الشبكة لأن الحالة السلبية هنا هي معامل قدرة متقدم (leading) بسبب الحمل السعوي (capacitive load) ويعالج بوضع محاثات، عكس الحالة السلبية السابقة حيث كان معامل قدرة متأخر (lagging) بسبب الحمل الحثي (inductive load) يعالج بوضع متسعات.

ولو كان طول الخط آلاف الكيلومترات فإن التيار الجهد أكثره سيذهب الى المتسعات الوهمية بين الأقطار وسيجد رادة حثية عالية في طريقه وبالتالي سوف لن يصل منه نهاية الخط إلا تيار قليل بينما الفولتية سترتفع بسبب معامل القدرة المتقدم (leading)، ولذا يتم نقل الطاقة الكهربائية للمسافات الهائلة التي تبلغ آلاف الكيلومترات من خلال خطوط نقل للتيار المستمر (DC) للتخلص من الرادة الحثية والسعوية.

الفصل الثالث : إستخدام المتسعات في الشبكة الكهربائية

بعد أن ذكرنا سابقاً إن المتسعة أو المكثف هو الجهاز الأفضل عملياً واقتصادياً لتحسين معامل القدرة، وشرحنا كيفية حساب قيمة المتسعة المطلوبة لتحسين معامل القدرة، نوضح الآن المتسعات الموجودة على الشبكة ونوعيتها وطبقة التحكم بها.

قيم المتسعات وفق (IEEE Standard. 18-2002)

قيم متسعات الجهد الواطئ ٤, ٥, ٦ كي.في

2.5 KVAR, 5 KVAR, 7.5 KVAR, 10 KVAR, 15 KVAR, 20 KVAR, 25 KVAR,
50 KVAR

قيم متسعات الجهد المتوسط ١١ كي.في

50 KVAR, 100 KVAR, 150 KVAR, 200 KVAR, 300 KVAR, 400 KVAR,
500 KVAR, 600 KVAR, 700 KVAR, 800 KVAR,

تصنيفات مجموعات المتسعات (capacitor banks)

توجد المتسعات على الشبكة في مواضع مختلفة فيمكن أن تكون في المحطة أو في الكيوسك أو على الشبكة، ويمكن تصنيف مجموعات المتسعات من حيث كونها ثلاثية الطور أو أحادية الطور (بالنسبة لشبكات التوزيع غير متوازنة أي التي تحوي تفرعات أحادية الطور وثلاثية الطور). ويمكن تصنيفها من حيث الجهد أي متسعات الجهد الواطئ ومتسعات الجهد المتوسط ومتسعات الجهد العالي. وأيضاً يمكن تصنيفها من حيث موقعها فأما تكون معلقة على الأعمدة (pole mounted) أو أرضية (pad mounted).



pole mounted



pad mounted

وأيضاً يمكن تصنيفها من حيث الاستخدام فقد تكون بقيم ثابتة أي إنه لا يطرأ تغيير على قيمتها مع الوقت وتغير الحمل، وقد تكون قيمة المتسعات قابلة للتغيير، بحيث تكون قيمتها الداخلة في الخدمة تتغير بتغير الحمل.

١- المتسعات الثابتة القيمة

كما ذكرنا فعند وضع متسعات ثابتة على الشبكة لتحسين معامل القدرة، ينبغي حساب قيمة الحمل الواطئ (light load) لكي لا يتجاوز معامل القدرة قيمة (١) ويتحول الى متقدم (leading) وهذا يعني تخفيض قيمة المتسعة. وأيضاً تستخدم في الحالات التي يكون فيها تغير الحمل (KVAR) فصلياً. فمثلاً عندما يكون المتوقع ان

تكون قيمة (KVAR) في فصل الصيف عالية بسبب إستخدام مكيفات الهواء (وهي أحمال حثية)، ويقابل ذلك (KVAR) ذات قيمة واطئة في فصل الشتاء، عند ذلك تكون قيمة المتسعة المطلوبة في فصل الشتاء أقل منها في فصل الصيف، والتغيير المطلوب يكون موسمياً لذلك وفي هذه الحالة يكون أكثر أماناً وأقتصادياً إستخدام المتسعات الثابتة وإخراج المتسعات وإدخالها للخدمة أو تغيير قيمتها فصلياً بطريقة يدوية حيث تكون أقل كلفة بالمقارنة مع بقية الطرق الأخرى .

٢- المتسعات المتغيرة القيمة (switched capacitors)

وأيضاً تسمى الطريقة الأوتوماتيكية (automatic) لتغيير قيمة المتسعات وحسب التيار، القدرة غير الفعالة، الجهد، درجة الحرارة، الوقت (صباحاً ، مساءً ، عصرًا.....) والأكثر شيوعاً في الإستخدام هو معيار التيار لأن ذلك يعكس قيمة الحمل بصورة مباشرة كما سيأتي مفصلاً.

إن العديد من العاملين في هذا المجال قد يفضل إستخدام الطريقة اليدوية لوجود عدد من السلبيات في الطريقة الأوتوماتيكية منها مثلاً عدم دخول متسعة طور معين الى الخدمة (بسبب حصول عطل فيها) مما يؤدي الى حالة عدم التوازن وهذا إن حصل فسيكون أسوء من حالة عدم وجود متسعة. وهناك إحتمال عدم إجراء التغيير في المتسعة بتغيير الحمل بسبب عطل في منظومات السيطرة (controller) وذلك أيضاً يمثل سلبية كبيرة، فيتطلب فحص دوري لمنظومات السيطرة (controller).

منظومات السيطرة والتحكم بالمتسعات المتغيرة (controller)

تتضمن هذه المنظومات محولة صغيرة وأجهزة إلكترونية ومتحسسات ووحدة معالجة مركزية ووحدة ذاكرة وبرنامج خاص (وبعضها تتضمن معدات إتصال بمركز سيطرة في الشبكات المؤتمتة والذكية). وهناك طرق مختلفة تستخدم في السيطرة والتحكم بالمتسعات المتغيرة لإدخالها وإخراجها من الشبكة وحسب الحاجة. وكما يأتي :-

١- التوقيت الزمني : طريقة تعتمد إدخال المتسعات للعمل وإخراجها وفق توقيت زمني. أي في الساعة التي تكون القدرة غير الحقيقية المسحوبة عالية ومعامل القدرة منخفض يتم إدخال المتسعات وفي الساعة التي تكون القدرة غير الحقيقية المسحوبة منخفضة ومعامل القدرة عالي يتم إخراجها من العمل. مع مراعاة أيام العطل والتغيرات الفصلية خلال السنة. ويعتبر هذا النوع من أرخص أنواع منظومات التحكم لكنه بالوقت نفسه قليل الدقة بسبب احتمالية الخطأ أثناء برمجة التوقيت أو عدم دقة الساعة أو حصول بعض التغيرات غير المتوقعة في توقيت الأحمال إنخفاضاً أو ارتفاعاً.

٢- درجة الحرارة : طريقة سهلة تعتمد على درجة الحرارة في إدخال المتسعات للعمل وإخراجها. فعندما ترتفع درجة الحرارة يتم إدخال المتسعات للعمل ويتم إخراجها عندما تنخفض درجة الحرارة لأن ارتفاع درجة الحرارة يعني ارتفاع الحمل والقدرة غير الحقيقية المسحوبة.

٣- مستوى الجهد : طريقة تعتمد إدخال المتسعات للعمل وإخراجها وفق مستوى الجهد. فعندما ينخفض الجهد الى قيمة معينة تسمى (threshold minimum voltage) يتم إدخال المتسعات للعمل ومن ثم إخراجها عندما يرتفع الجهد الى قيمة معينة أخرى تسمى (threshold maximum voltage). تعتبر هذه الطريقة مناسبة جداً طالما ان أحد أهداف وضع المتسعات هو التقليل من هبوط الجهد. وأهم أهداف استخدام المتسعات المتغيرة هو السيطرة على الجهد ضمن الحدود المسموح بها وعدم الإرتفاع تجاوزاً لتلك الحدود.

٤- مستوى القدرة غير الحقيقية (KVAR) : طريقة تعتمد إدخال المتسعات للعمل وإخراجها حسب قياس مستوى القدرة غير الحقيقية (KVAR). فعندما ترتفع القدرة غير الحقيقية (KVAR) المسحوبة الى قيمة معينة يتم إدخال المتسعات للعمل ويتم إخراجها عندما تنخفض القدرة غير الحقيقية (KVAR).

المسحوبة الى قيمة معينة أخرى. تعتبر هذه الطريقة الأكثر دقة لتخفيض تيار القدرة غير الحقيقية المسحوب.

وعند ضبط منظومة تحكم وفق مستوى (KVAR) المسحوبة لمجموعة متسعات على خط واحد ينبغي ضبط المتسعة الأبعد أي الأخيرة على الخط لتكون ذات أقل مدة إنتظار (delay) وتزداد هذه المدة تدريجياً بالإقتراب من بداية الخط أي المحطة الثانوية يعني ستكون أقرب متسعة إلى المحطة الثانوية هي ذات أكثر مدة إنتظار (delay). أي إن المتسعة الأخيرة ستدخل الى العمل أولاً بينما المتسعة الأقرب الى المحطة سيكون دخولها الى العمل آخرًا.

٥- مستوى معامل القدرة : طريقة تعتمد إدخال المتسعات للعمل وإخراجها بقياس مستوى معامل القدرة. وهي مشابهة للطريقة السابقة ولكن جهاز القياس يعتمد على مستوى معامل القدرة بدلاً من مستوى القدرة غير الحقيقية (KVAR). وهي نادرة الإستعمال من قبل شركات ودوائر التوزيع.

٦- مستوى التيار : طريقة تعتمد إدخال المتسعات للعمل وإخراجها بقياس مستوى التيار الخارج من المتسعة اي مستوى الحمل. فعندما يرتفع الحمل الى قيمة معينة يتم إدخال المتسعات للعمل ويتم إخراجها عندما ينخفض الحمل الى قيمة معينة أخرى. هذه الطريقة تعتبر أقل دقة من طريقة مستوى القدرة غير الحقيقية (KVAR) لأن هذه الطريقة تعتمد على الحمل الذي يعطي القدرة الظاهرية (KVA) ولكن إعتيادياً الحمل العالي يسحب قدرة غير حقيقية (KVAR) عالية.

أكثر أنواع المتسعات لديها منظومة تحكم تعتمد أكثر من طريقة واحدة بل ربما جميع الأنواع أعلاه، ويمكن ضبطها بأكثر من طريقة وخيار في الوقت نفسه. فمثلاً يمكن ضبط المتسعة على إنخفاض الجهد وإرتفاع درجة الحرارة أو إرتفاع الحمل ... وهكذا. وبعض الشركات تقدم متسعات لها منظومة تحكم تعتمد أكثر من طريقة واحدة

للتحكم ولكن جعل التحكم وفق مستوى الجهد هو المهيمن على باقي طرق التحكم نظراً لأهمية المحافظة على مستوى الجهد ضمن الحد المسموح به.

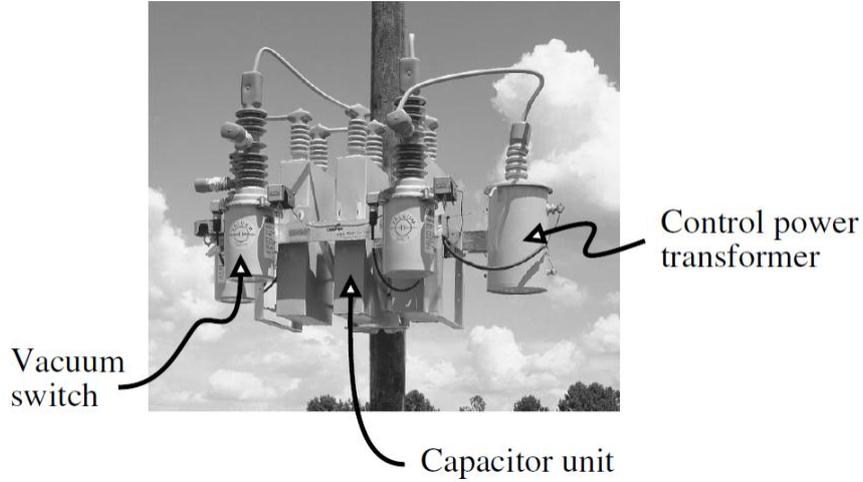
لتقليل حجم منظومة السيطرة والتحكم وتقليل الكلفة تكون المتحسسات وأجهزة القياس مثبتة على طور واحد فقط حتى لو كانت مجموعة المتسعات (capacitor bank) ثلاثية الأطوار، مما يتطلب أن تكون الأحمال متوازنة على الأطوار الثلاثة في الخط.



تركيب مجموعات المتسعات (capacitor banks)

مجموعات المتسعات (capacitor banks) تتضمن إضافة إلى المتسعات أجهزة حماية مثل مانعة الصواعق (arresters) تحمي المتسعات من الشرارة الكهربائية عند حصول إرتفاع الجهد وفواصم (fuses) لفصل المتسعات من الشبكة في حال حصول عطل الدائرة القصيرة (short circuit) لحمايتها من التيار العالي جداً أو فصل المتسعة المعطوبة فقط لحماية الشبكة. أما في المناطق ذات تيار عطل عالي (high fault-current) فتستخدم أنواع من الفواصم (current-limiting fuses).

بالنسبة للمتسعات المتغيرة فهي إعتيادياً تحتوي على فواصل زيتية أو مفرغة من الهواء (vacuum) إضافة إلى منظومة السيطرة والتحكم.



الموقع الأمثل لمجموعة المتسعات على الشبكة

إن الموقع الأفضل للمتسعة هو قرب الحمل كما هو معلوم لأن المتسعة تؤثر عما قبلها، ولكن لأسباب تقنية واقتصادية فقد يصعب نشر المتسعات عند المستهلكين لذا كان لزاماً البحث عن الموقع الأنسب والأفضل لأن موقع المتسعة إذا لم يكن مناسباً قد يكون غير مفيد أو ذو تأثير سلبي. وتشير بعض الدراسات إلى إن من المناسب اعتماد استخدام متسعة ذات قدرة غير حقيقية (KVAR) يساوي $2/3$ من القدرة غير الحقيقية (KVAR) الكلية للمغذي، وأن يكون مكان المتسعة على بعد $2/3$ من طول المغذي من بداية المغذي (المحطة الثانوية) وتسمى هذه الطريقة بقاعدة الـ $2/3$ (الثلاثين). وهناك برامج حاسوبية تقوم بدراسة وحساب حالة الشبكة وإقترح مواقع للمتسعات.

محاذير ربط المتسعات على الشبكة

فإضافة إلى الخطورة التي ذكرناها من احتمال ارتفاع معامل القدرة إلى قيمة (1) وتحوله إلى متقدم (leading) وإلى إمكانية عطب متسعة طور واحد فقط مما يؤدي إلى عدم التوازن بين الأطوار، ففضية الحالة العابرة (Transient) عند تشغيل وإطفاء المتسعات التي تؤدي إلى شحن وتفريغ المتسعات وتغير قيمة الرادة السعوية بسبب التذبذب في الحالة العابرة (Transient)، وهناك محذور آخر بسبب التوافقيات (Harmonics) حيث يمكن أن يؤدي ربط المتسعات مع وجود المحولات إلى حالة رنين خطيرة عند دخول المتسعات في العمل ففي هذه الحالة التوافقيات التي تنتج بسبب الأجهزة اللاخطية سوف تتضاعف. إن إشكالية التضخم أو التضاعف للتوافقيات تصبح أكبر من مسألة إضافة قدرة غير حقيقية (KVAR) إلى المنظومة التي تتضمن مقدار مهم من الحمل اللاخطي. هذه المحاذير تتطلب دراسة علمية مفصلة عند وضع المتسعات على الشبكة.

المصادر

- ١- معامل القدرة POWER FACTOR /المهندس محمد الحريرى
- 2- A Guide for the Plant Engineer – Power Factor Correction\ Eaton Corporation\ 2004
- 3- 3phase circuits – circuit theory\ Huseyin Bilgekul
- 4- THE INDUSTRIAL WIKI\ BASIC AC POWER
- 5- Electrical Power Systems\ D. Das\ New Age In.Ltd., Publishers\ 2006
- ٦- البحث السنوي للمديرية العامة لتوزيع كهرباء الكرخ/ قسم التخطيط والدراسات/إستخدام المكثفات من النوع المتغير في محولات التوزيع الهوائية/٢٠١٢
- ٧- خصائص وإستخدامات الأسلاك/ م.مثنى محمد كاظم/ ٢٠٠٩
- ٨- مجموعة مقالات في مواقع إنترنت باللغتين العربية والإنكليزية