# 2. Bölüm: Transformatörler

Doç. Dr. Ersan KABALCI

# 2. Bölüm: Transformatörler

2.1. Transformatörlere Giri

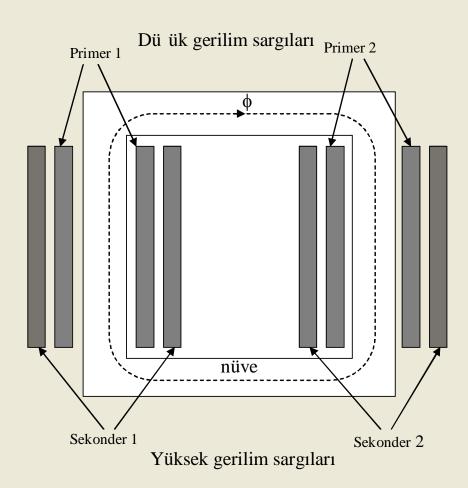
#### Transformatörlere Giri

- Transformatör, alternatif akım *elektrik gücünü* bir gerilim seviyesinden ba ka bir gerilim seviyesine de i tirir. Bu i lem *manyetik endüksiyon* yoluyla gerçekle tirilir.
- ➤ Bir transformatör, ortak bir ferromanyetik nüve üzerine sarılan iki veya daha fazla sayıdaki sargıdan olu ur.
- Sargılar arasındaki ba ı nüvede olu turulan manyetik akı sa lamaktadır.
- Yüksek manyetik ba ve yüksek akı yo unlu u sa lamak için ferromanyetik nüve kullanılan transformatöre *demir nüveli transformatör* denilir ve yüksek güç uygulamalarında kullanılır.

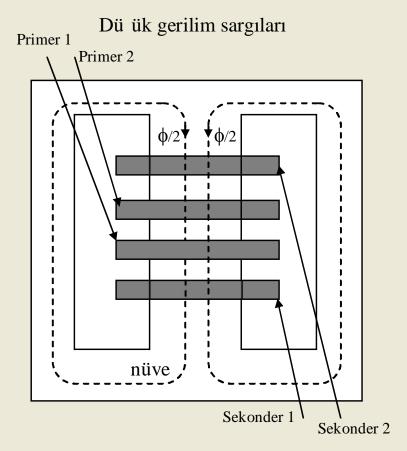
#### Transformatörlere Giri

- Transformatör sargısının birisi AA güç kayna ına ba lanırken di er sargı yüklere AA gücü sa lamak üzere ba lanır.
- Elektrik güç kayna ına ba lanan sargıya "primer sargı" veya "giri sargısı", yüklere ba lanan sargıya ise "sekonder sargı" veya "çıkı sargısı" denilir.
- ➤Bir transformatör bir AA gerilim seviyesini ba ka bir gerilim seviyesine de i tirirken sa ladı ı gerçek güç de eri (ideal durumda) etkilenmez.
- ➤ Bir transformatör bir devrenin gerilim seviyesini yükseltir ise, akımı azaltmak durumundadır. Çünkü transformatörün giri gücü ile çıkı gücü e it olmalıdır.

## Çekirdek ve Sargılar



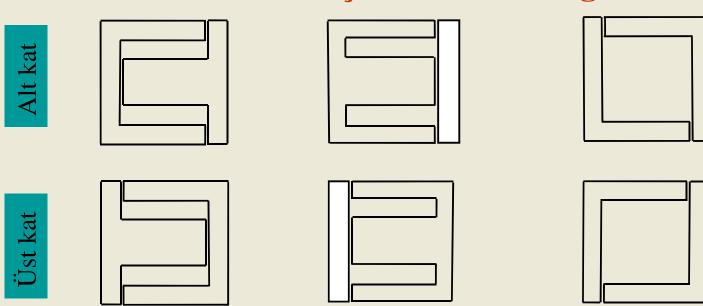
Çekirdek tipi nüve



Yüksek gerilim sargıları

Ceket (mantel) tipi nüve

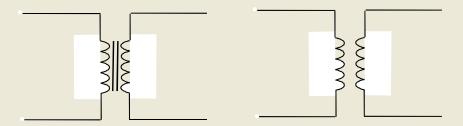
## Çekirdek ve Sargılar



- Nüve kayıplarını azaltmak için manyetik nüve ince ve silisli lamine saclardan paketlenerek olu turulur.
- ➤ Silikon çelik saclar yakla 1k olarak %3 silikon, %97 çelik içerirler.
- ➤ Birkaç yüz saykılın altındaki frekanslarda çalı an transformatörlerde kullanılan silisli çelik sacların kalınlı 1 0.35-0.6mm aralı ındadır.
- L biçimli veya U ve I biçimli saclar çekirdek tipi yapıda kullanılırken E ve I biçimli saclar ceket tipi yapıda kullanılır.
- Parçalı yapılı nüvelerde sargılar nüveden ayrı olarak hazırlanır ve nüveye kolayca yerle tirilebilir.

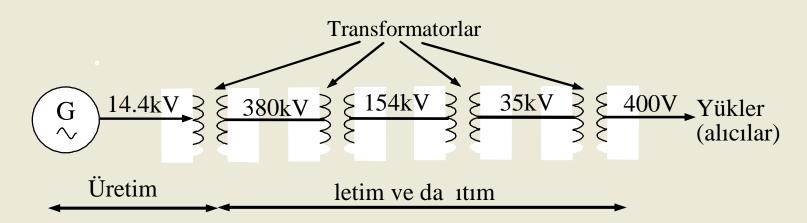
## Çekirdek ve Sargılar

elektriksel temsili



ki sargılı bir transformatorun elektriksel temsili

#### **KULLANILMA KADEMELER**



Transformator ile de i ik gerilim seviyelerinde güç iletimi

- ➤Bir transformatörün çıkı gerilimi giri geriliminden yüksek ise *yükseltici*, dü ük ise *dü ürücü* transformatör olarak adlandırılır.
  - > letim transformatörleri
  - ➤ Ara istasyon transformatörleri
  - ➤ Da ıtım transformatörleri
  - ➤ Güç (kayna 1) transformatörleri
  - **≻**Ototransformatörler
  - ➤ Yalıtım (izolasyon) transformatörleri
  - ➤ Ses (audio) frekansı transformatörleri
  - >Kontrol transformatörleri
  - ➤Ölçü transformatörleri

- ➤ letim transformatörleri büyük güçlüdürler (MVA) ve çok yüksek gerilimin uzaklara iletilmesinde gerilim yükseltici olarak kullanılırlar.
- Ara istasyon transformatörleri ise gerilimi orta seviyelere dü ürmek için kullanılırlar.
- ➤ Da ıtım transformatörleri ise orta seviyelerdeki gerilimleri daha alt orta seviyelere dü ürmek için kullanılırlar ve büyük güçlü transformatörlerdir.
- ➤ Güç (kayna ı) transformatörleri elektronik devrelerde kullanılır ve birçok farklı tip ve uygulamaları vardır.
- ➤ Ototransformatörleri, genellikle dü ük güç uygulamalarında ayarlı gerilim sa lamak için kullanılır.

- ➤ Yalıtım (izolasyon) transformatörleri, giri ve çıkı gerilimleri e it olan transformatörlerdir. Yalıtım transformatörü do ru akımın yalıtımı amacıyla kullanılır. Primere uygulanan gerilim hem do ru akım hem de alternatif akım bile enlerini bulunduruyorsa, sekonder gerilimi sadece alternatif akım bile eninden olu acaktır.
- ➤ Yani, do ru akım bile eni çıkı a aktarılmayacaktır. Yalıtım transformatörleri, primer ve sekonder (yük) arasında elektrik yalıtımını sa lamak amacıyla da kullanılırlar. Yalıtım transformatörleri, küçük güçlüdürler ve normalde elektronik devreler ile topraklama hattı arasında ola abilecek gürültüyü yalıtmak için de kullanılırlar.
- ➤Ses (audio) frekansı transformatörleri, ses frekansı (20kHz'e kadar) yükseltici devresi çıkı veya giri inde veya yükselticiler arasında empedans e lemesi için kullanılır.

- ➤ Kontrol transformatörleri, dü ük güç veya VA de erlerinde sabit gerilim veya sabit akım gerekli devrelerde, elektrik sisteminde de i ik noktalarda gerilimin genli i ve fazında istenen düzenlemeleri sa lamak için kullanılır.
- ➤Ölçü tipi transformatörler, sistemin yüksek enerjili kısmı ile ölçü aletleri ve elemanları (ampermetre, voltmetre, vatmetre ve röleler gibi çe itli koruma amaçlı kullanılan aletler) arasında emniyetli bir ba lantının sa lanması ve yüksek gerilim ve akımların izlenmesi için kullanılır.

# 2. Bölüm: Transformatörler

2.2. Tek Fazlı Transformatörler

### 2.2. Tek Fazlı Transformatörler

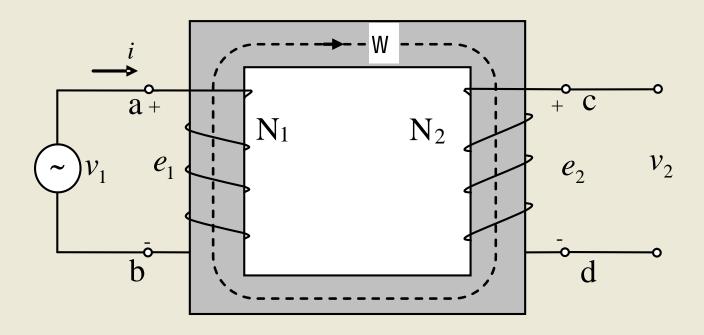
- Transformatörlerin gerçek özellik ve davranı larını daha kolay anlamak için ilk a amada *ideal transformatör* üzerinde durulacaktır.
- deal transformatör durumunda modelleme ve analiz çalı maları oldukça kolaydır. Daha sonra gerçek transformatörlerin modeli, yakla ık e de er devreleri, performans kriterleri olan gerilim regülasyonu ve verim, e de er devre parametrelerinin tespiti, bir-fazlı transformatörlerin birbiriyle ba lantı ekilleri ve üç-sargılı transformatörler üzerinde durulacaktır.
- ➤Burada temel olarak 50Hz kaynaktan beslenen güç transformatörlerine a ırlık verilecektir. Bu durumda kapasitif etkiler ihmal edilebilir. Ancak, yüksek-frekans uygulamalarında kapasitif etki dikkate alınmak zorundadır.

#### 2.2.1. deal Transformatörler

Transformatörlerin ideal sayılabilmesi için yapılan genel varsayımlar:

- ➤Nüve kayıplarını olu turan histerisis ve eddy akımı kayıpları ihmal edilmi tir.
- ➤ Kaçak akılar ihmal edilmi tir. Yani, bütün akı nüve içinde sınırlıdır ve her iki sargıyı da keser.
- Akıyı meydana getirmek için gerekli uyartım akımı ihmal edilmi tir. Yani nüvenin geçirgenli i çok yüksektir.
- > Sargıların dirençleri ihmal edilmi tir.

## 2.2.1. deal Transformatörler



deal transformator

#### 2.2.1. deal Transformatörler

- Primer sargı zamanla de i en  $v_1$  gerilim kayna ına ba lanır. Bunun sonucunda gerilimin genli ine, frekansına ve primer sargı sarım sayısına ba lı olarak devreden geçen primer akımı tarafından üretilen ve zamanla de i en bir manyetik akı nüvede dola ır.
- Nüvedeki de i ken akı primer sargısında bir gerilim endükler ve bu gerilim primere uygulanan gerilime zıttır. deal transformatörde primer sargı gerilimi ile endüklenen gerilimin polariteleri dikkate alındı ında,

$$v_1 = e_1 = N_1 \frac{dW}{dt} = \frac{d}{dt}$$

- Sargı dirençleri ihmal edildi i için zıt emk, uygulanan gerilime e it olur.
  - $\triangleright$ Burada N<sub>1</sub> primer sargının sarım sayısını,  $\}_1$  ise primer sargı akısını temsil eder.

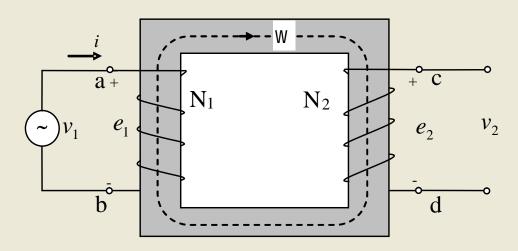
Zamanla de i en nüve akısı tarafından kesilen sekonder sargıda endüklenen emk;

$$v_2 = e_2 = N_2 \frac{dW}{dt} = \frac{d}{dt}$$

Burada  $N_2$  sekonder sargı sarım sayısı,  $\}_2$  sekonder sargı akısıdır.

Primer ve sekonder gerilimleri oranlanırsa;

$$\frac{v_1}{v_2} = \frac{e_1}{e_2} = \frac{N_1}{N_2}$$



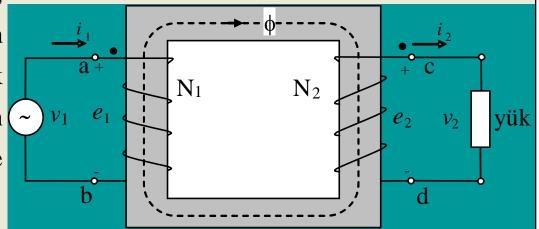
deal transformator-Yüksüz

Bu denklem, primerde ve sekonderde endüklenen gerilimlerin oranının primer ve sekonder sarım sayılarının oranına e it oldu unu göstermektedir.

$$\frac{N_1}{N_2} = a$$

a sarım oranı veya dönü türme oranı olarak bilinmekte ve yaygın olarak kullanılmaktadır.

Sekonder sargı uçlarına bir yük ba lanırsa, sekonderden yük akımı geçer. Akımın genli i yük empedansına ba lıdır. Ancak sekonder akımının üretti i manyetik akının yönü nüve akısını zayıflatma ve primerde endüklenen gerilimi azaltma e ilimindedir.



Yük ba lı ideal transformator

deal bir transformatorda  $e_1$  her zaman  $v_1$  gerilimine e it olmak zorundadır. Di er bir ifadeyle, nüve akısı daima yüksüz durumdaki gerçek de erine e it olmalıdır. Bu durumu sa lamak için yük akımı arttıkça,  $v_1$  gerilimi primer sargıdan daha fazla  $I_1$  akımı geçirir. Primer akımındaki artı primer ve sekonder sargılarından geçen akımların ürettikleri mmk'ler e it oluncaya kadar devam eder.

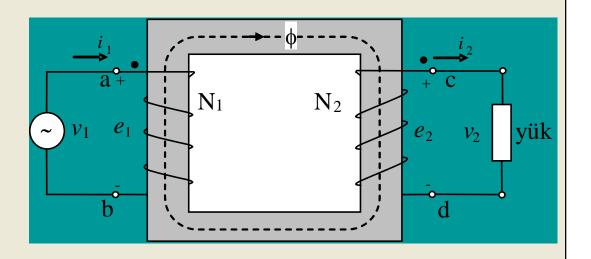
Kayıplar ihmal edilirse, transformatörün giri gücü ile çıkı gücü e it olur.

$$v_1 i_1 = v_2 i_2$$

$$\frac{i_1}{i_2} = \frac{v_2}{v_1} \qquad \frac{v_1}{v_2} = \frac{N_1}{N_2}$$

$$\frac{i_1}{i_2} = \frac{N_2}{N_1}$$

$$\frac{i_2}{i_1} = \frac{N_1}{N_2} = a$$



deal bir transformatörde akımların oranının, gerilimlerin (veya sargıların) oranının tersine e it oldu u görülür. Bu sonuca göre, istenen her hangi bir gerilim de erinin, transformatörün sarım sayıları ayarlanarak elde edilebilece i görülmektedir.

Transformatörler geni bir sınıflandırmada,

Yükseltici

veya

Dü ürücü

tipler olarak adlandırılabilirler.

### Yükseltici transformatörde:

$$N_1/N_2 < 1$$

$$v_2 > v_1$$

#### Dü ürücü transformatörde:

$$N_1/N_2 > 1$$

$$v_2 < v_1$$

Primere uygulanan gerilimin sinüsoidal de i iminin neticesinde nüvede olu an manyetik alan da ideal durumda sinüsoidal olacaktır.

$$W_{(t)} = W_m \sin \check{S}t$$

$$e_{1(t)} = N_1 \mathbf{W}_m \check{\mathbf{S}} \cos \check{\mathbf{S}} t$$

$$e_{1(t)} = 2f f N_1 W_m \sin(\tilde{S}t + 90^\circ)$$

$$e_{1(t)} = \check{S}N_1W_m \cos \check{S}t$$

$$e_{1(t)} = \sqrt{2}E_1 \sin(\check{S}t + 90^\circ)$$

$$e_{1(t)} = \sqrt{2}E_1 \cos \check{\mathsf{S}} t$$

Primer emk'nin etkin de eri

$$E_1 = \frac{2f}{\sqrt{2}} N_1 \mathbf{W}_m f$$

$$E_1 = 4.44 \, N_1 W_m f$$

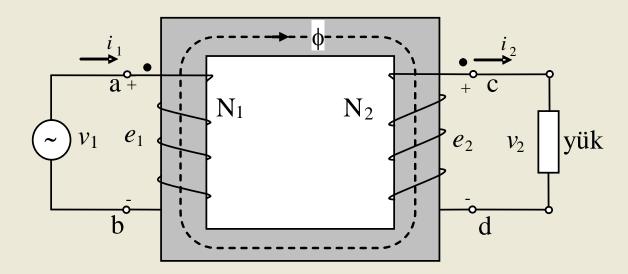
#### Endüklenen gerilim:

- •Sarım sayısına
- •Akı genli ine
- •Kaynak frekansına orantılıdır.

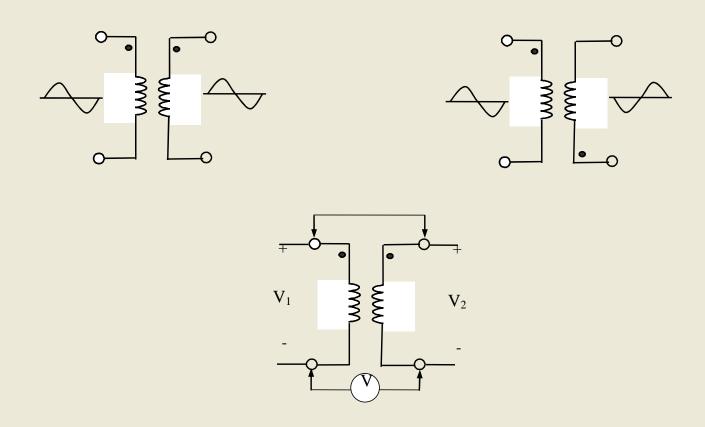
#### 2.2.1. deal Transformatör- Polarite

Transformatör polaritesi: Bir transformatörün ikiden fazla sargısı olabilir ve gerilim seviyesini yükseltmek için bu sargıların kendi aralarında seri ba lantılarına, akım seviyelerini yükseltmek için ise paralel ba lantılarına gerek olabilir. Gerekli ba lantı yapılmadan önce her bir sargının polaritesi bilinmelidir.

➤Bir sargıda endüklenen gerilimin polaritesi nokta (•) veya pozitif (+) ve negatif (-) i aretleri ile gösterilir. Noktalı terminalin (ucun) potansiyeli noktasız terminalden daha yüksektir. Polarite ile her bir sargıda endüklenen gerilimin di er sargılara göre ba ıl yönü de ifade edilmektedir.



### 2.2.1. deal Transformatör- Polarite

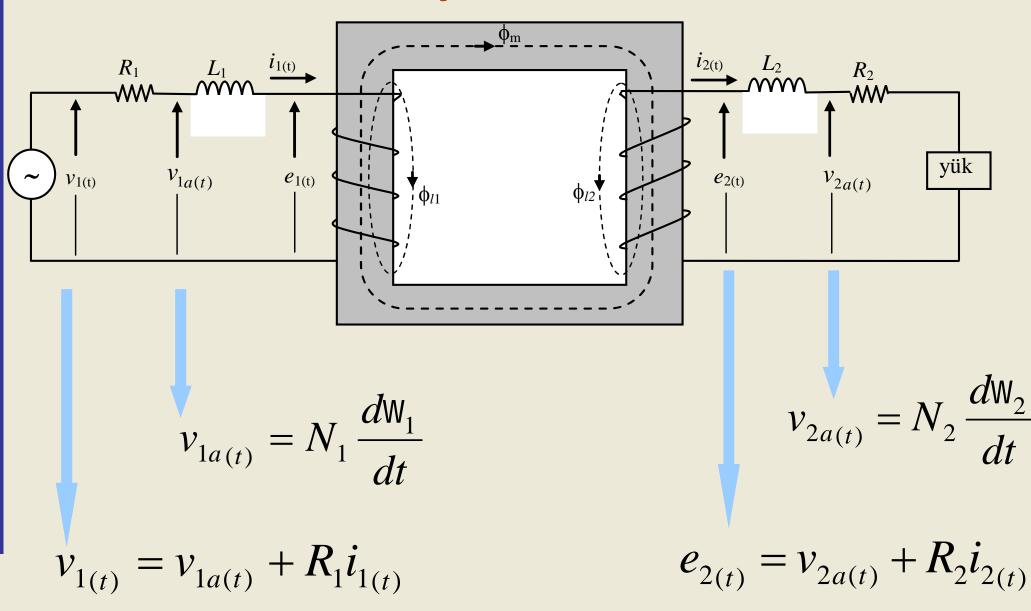


Transformatör sargılarının polariteleri (a) çıkı ve giri gerilimleri aynı fazdadır (b) çıkı gerilimi giri geriliminden 180° faz farklıdır, (c) polarite deneyi

## 2.2.2. Gerçek Transformatörler

- ➤ deal transformatör modeli sadece gerilim, akım ve empedans transformasyonlarını dikkate aldı ı için çok basittir. Bu kısımda daha gerçekçi bir transformatör modeli çıkarılacaktır.
- Primer ve sekonder sargılarının küçük de olsa dirençleri vardır ve sargılara seri ba lı olarak temsil edilirler. Sargı dirençlerinin ilave edilmesi neticesinde; terminal gerilimi endüklenen gerilime e it olmayacak, transformatör giri gücü çıkı gücünden daha büyük olacak ve verim %100'den küçük olacaktır.

## 2.2.2. Gerçek Transformatörler



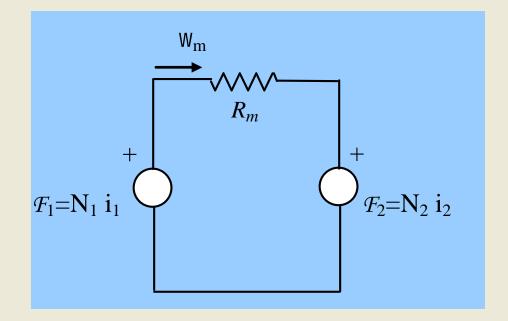
## 2.2.2. Gerçek Transformatörler

 $ightharpoonup W_1$  akısı primer sargısını keser. E er nüvenin geçirgenli i sonsuz kabul edilir ise, relüktans (manyetik direnç) sıfırdır ve böylece sadece demir nüve yolundan devresini tamamlar. deal durumdan farklı olarak  $W_1$  in çok küçük bir oranı hava aralı ından devresini tamamlar (kaçak  $W_{l1}$ ), sekonder sargısını kesmez ve  $L_1$  kaçak endüktansı veya  $X_1$  kaçak reaktansı ile temsil edilir. Geri kalan akı  $W_m$  hem primer hem sekonder sargılarını kesen demir nüvedeki ortak akıdır.

$$\begin{aligned} \mathbf{W}_{1} &= \mathbf{W}_{l1} + \mathbf{W}_{m} \\ v_{1(t)} &= R_{1}i_{1(t)} + N_{1}\frac{d\mathbf{W}_{l1}}{dt} + N_{1}\frac{d\mathbf{W}_{m}}{dt} \\ L_{1}\frac{di_{1}}{dt} &= N_{1}\frac{d\mathbf{W}_{l1}}{dt} \end{aligned} \qquad e_{1} &= N_{1}\frac{d\mathbf{W}_{m}}{dt} \\ v_{1(t)} &= R_{1}i_{1(t)} + L_{1}\frac{di_{1}}{dt} + e_{1(t)} \end{aligned}$$

## 2.2.2. Gerçek Transformatörler- Uyartım devresi

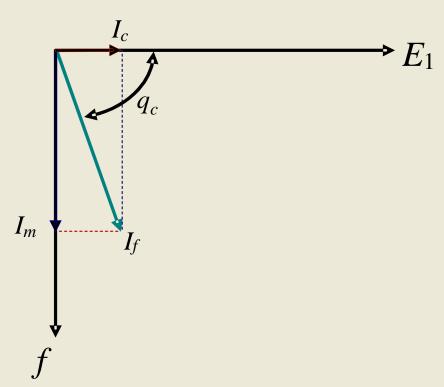
$$\begin{aligned} \mathbf{W}_{m}R_{m} &= N_{1}i_{1} - N_{2}i_{2} \\ \mathbf{W}_{m}R_{m} &= i_{\mathbf{W}}N_{1} \\ N_{1}i_{\mathbf{W}} &= N_{1}i_{1} - N_{2}i_{2} \\ i_{1} &= i_{\mathbf{W}} + \frac{N_{2}}{N_{1}}i_{2} \\ i_{1} &= i_{\mathbf{W}} + i_{2}^{'} \end{aligned}$$



Primer akımı, uyartım akımı ile primere aktarılmı sekonder akımının toplamı olarak ifade edilebilir.

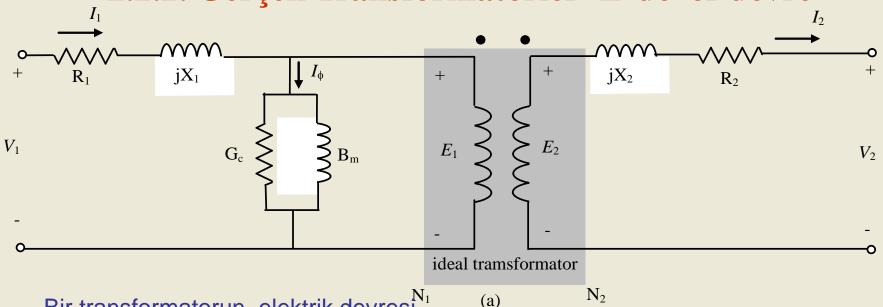
## 2.2.2. Gerçek Transformatörler- Uyartım akımı

Uyartım akımı nüvede kullanılan manyetik malzemenin histerisis e risinden dolayı sinüsoidal de ildir. Ancak burada uyartım akımının sadece temel dalga bile eni dikkate alınarak i lemler yapılacaktır.

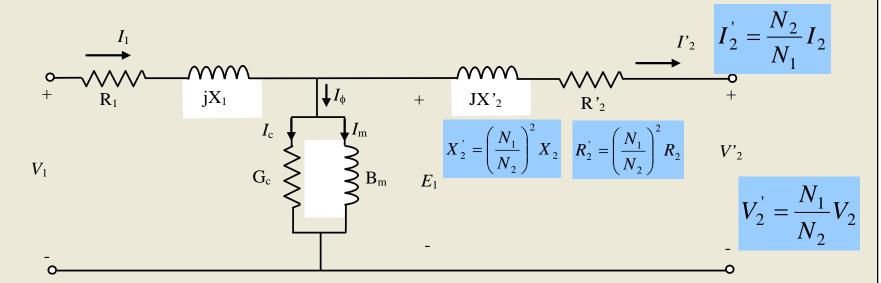


Uyartım akımının fazör diyagramı

## 2.2.2. Gerçek Transformatörler- E de er devre



Bir transformatorun elektrik devresi<sup>N<sub>1</sub></sup>



Bir transformatorun T- e de er devresi

## 2.2.2. Gerçek Transformatörler- Performans

Belirli bir uygulama için uygun transformatörün seçimi önemli performans ölçütlerinin de erlendirilmesini gerektirir.

Önemli performans ölçütleri:

• Gerilim regülasyonu: Sabit bir güç katsayısında yükün sıfırdan anma de erine kadar de i mesi sonucu sekonder gerilimindeki de i imdir.

$$%VR = \frac{V_2(y\ddot{u}ks\ddot{u}z) - V_2(anma)}{V_2(anma)} \times 100$$

• Verim: Transformatörün çıkı gücünün giri gücüne oranıdır.

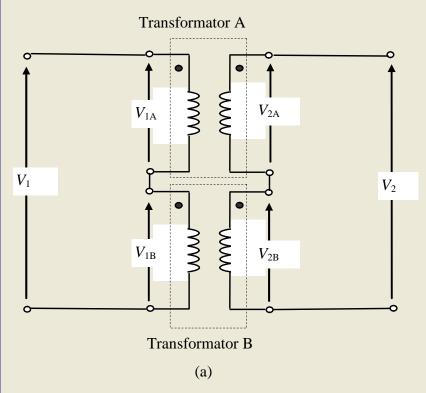
$$y = \frac{P_2}{P_1} \qquad P_2 = V_2 I_L \cos\{L \quad P_1 = P_2 + P_l \quad P_l = P_c + I_L^2(R_{eq})\}$$

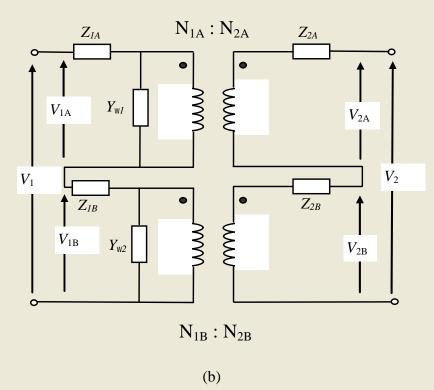
$$y = \frac{V_2 I_L \cos\{L \quad P_l = P_c + I_L^2(R_{eq})\}}{V_2 I_L \cos\{L + P_c + I_L^2(R_{eq})\}}$$

#### 2.2.3. Tek Fazlı Transformatörlerin Ba lantıları

- ➤ Bir fazlı transformatörler çe itli ekillerde ba lanabilirler. Burada, iki adet bir fazlı (A ve B olarak) transformatörün seri ve paralel ba lantıları üzerinde durulacaktır.
- Seri ba lantı: ki transformatörün primerleri kendi aralarında seri ba lanırken sekonderleri de kendi aralarında seri ba lanabilirler. Böylece sargı gerilimlerinin toplamı veya farkı olan giri ve çıkı gerilimleri elde edilebilir.
- ➤ Paralel ba lantı: Transformatörlerin paralel ba lanma nedenlerinden önemlileri:
  - Artan güç ihtiyacının kar ılanması,
  - A ırı yüklenmelerden dolayı a ırı ısınmadan sakınmak,
  - En yüksek enerji verimlili inde çalı mak olarak belirtilebilir.

### 2.2.3. Transformatörlerin Ba lantıları- Seri Ba lantı





- $V_1$  gerilimi  $V_{1A}$  ve  $V_{1B}$  gerilimlerinin toplamına,  $V_2$  ise  $V_{2A}$  ve  $V_{2B}$  gerilimlerinin toplamına e ittir.
- Primer akımı her iki transformatörün primer sargılarından, sekonder akımı da her iki transformatörün sekonder sargılarından geçerler. Sargılardan geçen akımın transformatörlerin anma de erlerini geçmemesine dikkat edilmelidir.
- Bu ba lantıda anma akımları birbirinden farklı olursa, toplam anma gücü azaltılmı olur.

#### 2.2.3. Transformatörlerin Ba lantıları- Paralel Ba lantı

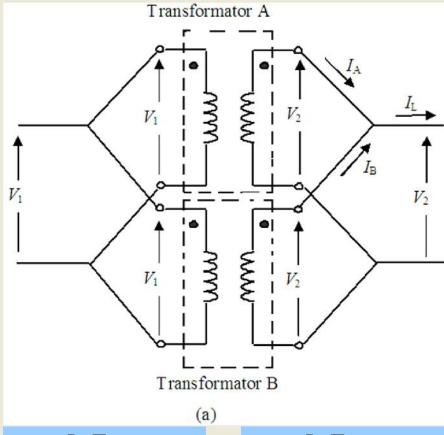
Paralel ba lanacak transformatörlerde belirli artların yerine getirilmesi gerekir:

- Gerilim oranları aynı olmalıdır. Böylece transformatörler arasında sirkülasyon akımının olu maması sa lanır.
- Per-unit empedansları e it olmalıdır.
- R/X oranı her iki transformatör için de aynı olmalıdır.
- Üç-fazlı transformatörler için faz sıraları ve faz farkları aynı olmalıdır.

artlar ancak ideal durumlarda Bu gerçekle tirilebilir, pratikte tamamen gerçekle tirilemez.

$$\frac{1}{Z_{eq}} = \frac{1}{Z_A} + \frac{1}{Z_B}$$

$$\frac{1}{Z_{eq}} = \frac{1}{Z_A} + \frac{1}{Z_B} \qquad \Delta V = \frac{V_1}{a} - I_L Z_L \qquad I_L = I_A + I_B$$



$$I_A = \frac{I_L Z_{eq}}{Z_A} = \frac{\Delta V}{Z_A}$$
  $I_B = \frac{I_L Z_{eq}}{Z_B} = \frac{\Delta V}{Z_B}$ 

$$I_B = \frac{I_L Z_{eq}}{Z_B} = \frac{\Delta V}{Z_B}$$

$$I_L = I_A + I_B$$

# 2. Bölüm: Transformatörler

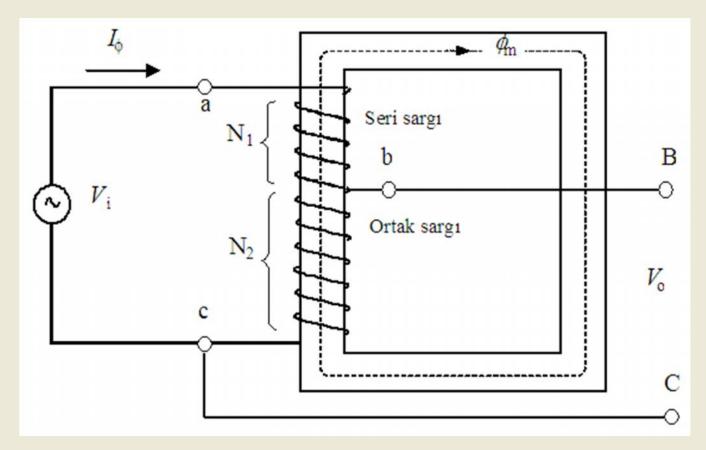
2.3. Ototransformatörler

#### 2.3. Ototransformatörler

- Standart transformatörler iki sargılı olmalarına kar ılık ototransformatörler sadece bir sargılıdırlar ve bu sargının orta ucu dı arı çıkartılır.
- ➤ Bir-fazlı veya üç-fazlı olarak üretilmektedirler.
- Dototransformatörler, genellikle dü ük güç uygulamalarında ayarlı gerilim sa lamak için kullanılırlar. Endüstride; asenkron motorlara dü ük gerilimle yol verme, üç-fazlı sistemlerde nötr olu turma, küçük motorların hız kontrolu, gerilimin yükseltilmesi veya dü ürülmesi kullanılma yerlerine örnek olarak verilebilir.

#### 2.3. Ototransformatörler

Ototransformatörün temel ilkesi, sargıların elektriksel olarak iç ba lantılarına izin verilmesidir. Burada, ekilde verilen ve bir demir nüve üzerine sarılmı N sarımlı bir ototransformatör sargısı üzerinde durulacaktır. b ara ucunun dı arı çıkarıldı 1 ve a-b uçları arasında kalan kısımda  $N_I$  sarım sayısının, b-c arasında kalan kısımda ise  $N_2$  sarım sayısının oldu u kabul edilecektir.

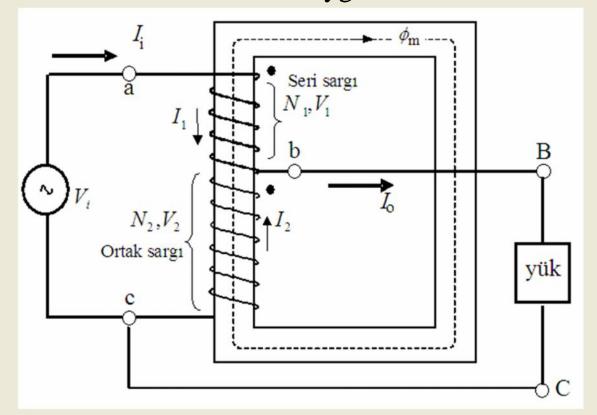


### 2.3. Ototransformatörler

- Sargının a-b arasında yer alan kısmı devreye seri ba lı oldu undan "seri sargı" olarak adlandırılır.
- Sargının b-c uçları arasında kalan kısmı ise hem yüke hem de kayna a ortak oldu undan "ortak sargı" olarak adlandırılır. Ancak giri uçları a-c ile çıkı uçları b-c birbirlerinden elektriksel olarak yalıtılmamı tır. Çünkü c ucu hem giri hem de çıkı uçlarına ortaktır.
- ➤Bu basit sargı, açıkça bir ototransformatörü meydana getirmektedir. Bu düzenleme sonucu elde edilen ototransformatöre, iki-sargılı transformatör kuralları uygulanabilecektir.

#### 2.3. Ototransformatörler

a-c giri uçlarına bir alternatif akım (AA) kayna 1  $V_i$  ba lanır. Kaynaktan çekilen  $I_f$  uyartım akımı nüvede bir AA akısı  $f_m$  meydana getirir. Manyetik akı hem  $N_1$  hem de  $N_2$  sargılarını keser. Böylece bu sargılarda, sarım sayıları ile orantılı gerilimler endüklenir. Uyartım akımı küçük oldu u için genellikle ihmal edilir ve böylece ideal ototransformatör kuralları uygulanabilir.



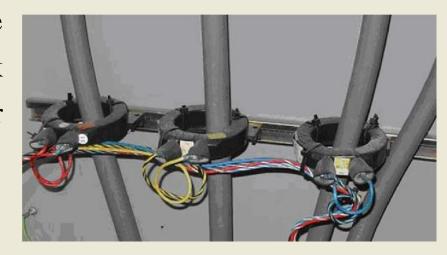
Primerinde  $N_1$ , sekonderinde  $N_2$  sarım sayısı olan bir ototransformator-Gerilim dü ürücü

# 2. Bölüm: Transformatörler

2.4. Ölçüm Transformatörleri

### G R

Ölçü transformatörleri, bir güç sisteminde yüksek gerilim ve akımların standart dü ük ölçme aralıklı voltmetreler ve ampermetreler ile ölçülmesi ve izlenmesi amacıyla tasarlanır.



Ölçü transformatörlerinin primer ve sekonderleri arasında elektriksel yalıtımın bulunması, bu ölçmeler yapılırken aynı zamanda gerekli emniyeti de sa larlar.

Bunun için ölçü transformatörleri, yüksek gerilim ve akımları standart ölçü aletlerinin ölçme aralı ına uygun seviyelere dü ürürler. Ölçü transformatörleri genellikle gerilim ve akım transformatörleri olarak sınıflandırılabilir.

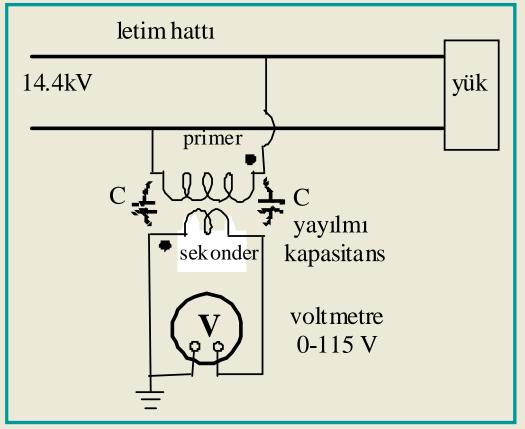
### Gerilim transformatörleri:

- letim hatlarının gerilimlerini ölçmek ve izlemek,
- Ölçü aletlerini iletim hatlarından yalıtmak için kullanılırlar.
- De i ik güçlerde üretilirler.



- Yüksek hassasiyetli transformatorlardır. Primer geriliminin sekonder gerilimine oranı sabit olarak bilinir ve yükle çok az de i ir. Ayrıca, sekonder gerilimi primer gerilimi ile tam olarak aynı fazda sayılabilir.
- Sekonder gerilimin anma de eri genellikle 115V veya 120V'dur ve iletim hattına paralel olarak ba lanan primerin anma gerilim de erine ba lı de ildir. Bu gerilim seviyesi standart ölçü aletleri ve rölelerin sekonder uçlarına ba lanmasını sa lar.

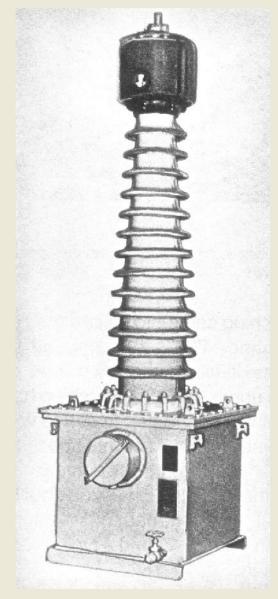
Gerilim transformatörlerinin yapısı klasik transformatörlere benzerdir. Fakat, primer ile sekonder arasındaki yalıtım, yüksek gerilim hattı gerilimine dayanacak ekilde olmalıdır. Bu amaçla sekonder sargının bir ucu topraklanır.



Böylece sekonder uçların birisine dokunuldu unda ölüm oku tehlikesi önlenmi olur. Sekonder, primerden yalıtılmı gibi görünmesine ra men iki sargı arasındaki "yayılmı kapasitans" görünmeyen bir ba lantı sa lar. Bu görünmeyen ba lantı sekonder sargı ve toprak arasında yüksek bir gerilim üretir. Sekonder sargının bir ucu topraklanarak sekonder sargı ile toprak arasındaki en yüksek gerilim 115V'a sınırlanmı olur.

Gerilim transformatörlerinin anma güçleri genellikle 500VA 'den azdır. Yalıtım için kullanılan hacim, bakır veya çelik hacminden çok daha büyüktür.

Yüksek gerilim hatlarına ba lanan gerilim transformatörleri daima hatnötr (faz) gerilimini ölçerler. Faz gerilimlerinin ölçülmesi, iki yerine bir adet porselen izolatörün kullanılmasını sa lar. Çünkü primerin bir ucu topra a ba lanmı tır.



Primer ucu izolatörün en üstündeki hata ba lanır. Di er ucu topraklanır.

Sekonder iki adet 115 V sargıdan meydana gelir.

Hassasiyet: %0.3

Toplam yükseklik: 2565mm

Porselen izolatör yüksekli i:

1880mm

Ya: 250 litre

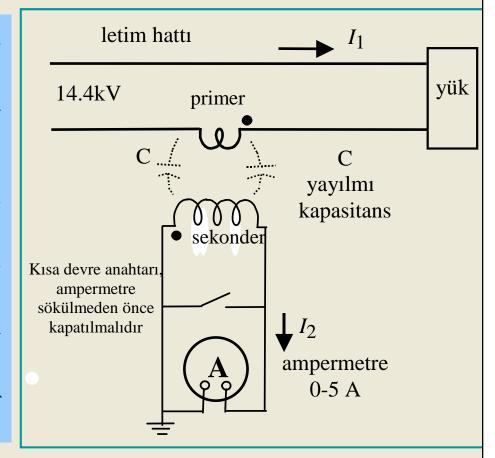
A 1111k: 740 kg

#### Akım transformatörleri:

- Hat akımını ölçmek ve izlemek, sekonder uçlarına ba lanan ölçü aletlerini ve röleleri yalıtmak için kullanılırlar.
- Yüksek hassasiyetli transformatörlerdir.
- Primer-sekonder akımları oranı yük ile çok az de i ir.
- Primer ve sekonder akımları arasındaki faz açıları çok küçüktür, genellikle bir dereceden daha küçüktür.
- Yüksek hassasiyetli akım oranı ve küçük faz açısı de erleri, uyartım akımı çok dü ük tutularak gerçekle tirilir.



- Akım transformatörünün primer sargısı hat ile seri olarak ba lanır.
- Sekonder akımı, primer akımının anma de erine ba lı olmaksızın, genellikle 5 amperdir.
- ekilde ampermetreye paralel ba lı kısa devre anahtarı ampermetrenin sökülmesi gerekti inde sekonder sargı uçlarını kısa devre etmek amacıyla konulmu tur.
- Akım transformatörleri ölçme ve sistem koruması için kullanıldıklarından güçleri küçüktür ve genellikle 15VA-200VA aralı ındadır.



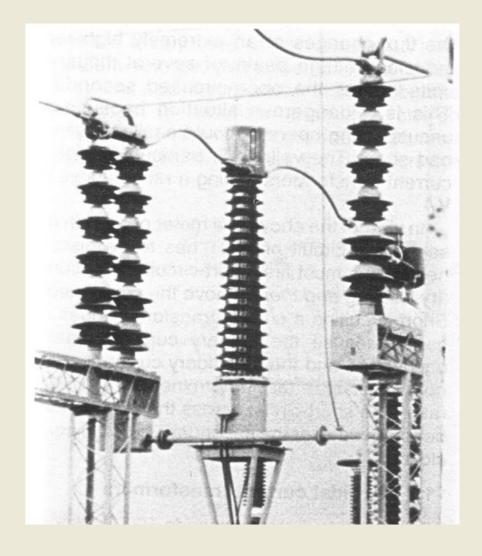
$$\frac{I_1}{I_2} = \frac{N_2}{N_1} = a$$

$$I_2 = \frac{N_1}{N_2} I_1$$

Yüksek gerilim iletim hatlarında akım ölçülürken güvenlik nedeni ile akım transformatörleri muhakkak kullanılmalıdır.

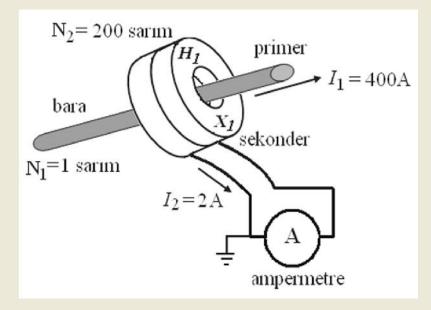
Primer ve sekonder sargılar arasındaki yalıtım, yüksek gerilim hattının faz gerilimi ve gerilim dalgalanmalarına dayanacak ekilde yapılmalıdır.

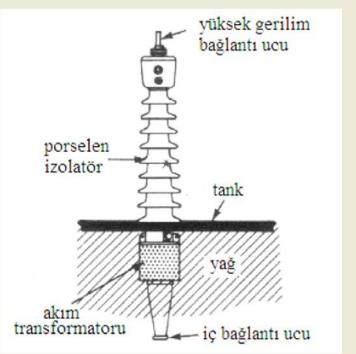
Akım transformatörünün çalı abilece i maksimum gerilim etiketinde gösterilir. Gerilim transformatöründeki aynı sebepten, akım transformatörünün da sekonder sargısının bir ucu topraklanmalıdır.



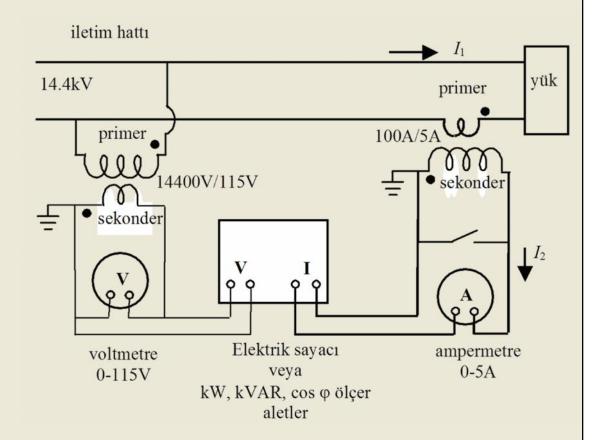
500VA, 100A/5A, 50Hz bir akım transformatörü. Bir yüksek gerilim istasyonunda 230kV hat gerilimine göre yalıtılmı ve % 0.6 hassasiyetli bir akım transformatörünün bir faza ba lantısı

- Hat akımı 100A'i geçti i zaman bazen toroidal akım transformatörleri kullanılır. Transformatör nüvesi bir yüzük gibi daireseldir, erit saçlardan daire eklinde yapılır.
- Sekonder sargı bu nüve üzerine sarılır. Primer ise genellikle sadece bir iletkenden meydana gelir. Bu iletken sekonderin ortasından (içerisinden) geçer.
- Primer iletkenin pozisyonu (merkezde olması veya olmaması) çok önemli de ildir. E er sekonderde *N* sarım sayısı var ise, dönü türme oranı da *N* olur. Örnek: 1000A/5A bir toroidal akım transformatörünün sekonder sargı sarım sayısı 1000/5 = 200 olur. ₄<sub>7</sub>





- ➤ Yüksek hat gerilimi, gerilim transformatörü ile dü ürülür. Voltmetre ve elektrik sayacının gerilim bobini gerilim transformatörünün sekonder uçlarına paralel ba lanır.
- Yüksek hat akımı bir akım transformatörü ile dü ürülür. Ampermetre ve elektrik sayacının akım bobini akım transformatörünün sekonder uçlarına seri olarak ba lanır.



# 2. Bölüm: Transformatörler

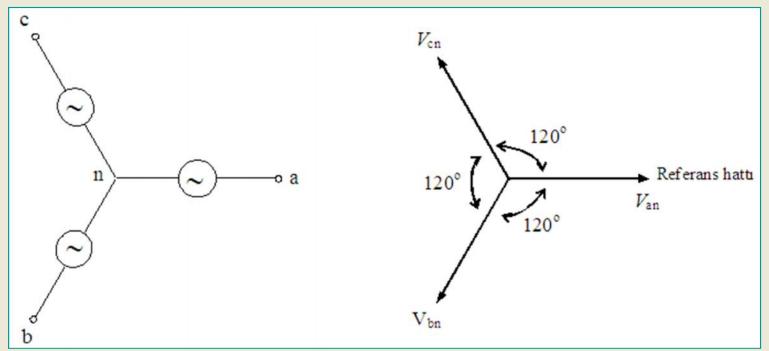
2.5. Üç Fazlı Transformatörler

# 2.5. Üç Fazlı Transformatörler

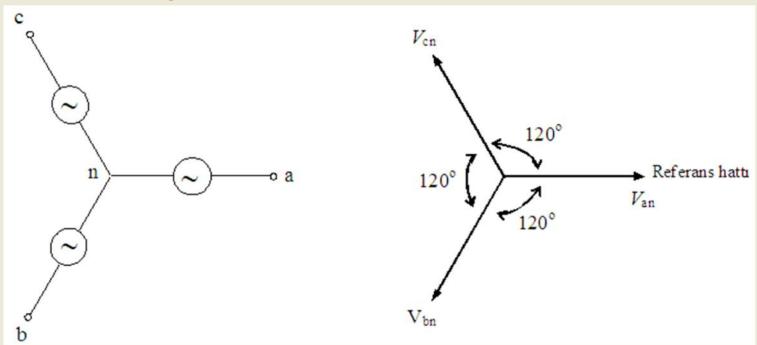
#### GR

Günümüzde kullanılan elektrik enerjisinin büyük kısmı dengeli üç-fazlı gerilim sistemi kullanılarak üretilir, iletilir ve da ıtılır.

Üç-fazlı sistemlerin modern hayatta önemli bir yerinin olması, üç-fazlı sistemlerin ve transformatörlerin çalı masını ve kullanılmasını anlamayı gerekli kılmaktadır. Dengeli üç-fazlı gerilim sistemi, gerilim genlikleri ve frekansları aynı, fakat fazları birbirinden 120° farklı olan üç ayrı fazdan meydana gelir.



### 2.5. Üç Fazlı Transformatörler - Y-ba lı



Y-ba lı 3-fazlı sistem ve fazör diyagramı

$$V_{an} = V_{\rm W} \angle 0^{o}$$

$$V_{bn} = V_{\mathrm{W}} \angle$$
 - 120 $^{o}$ 

$$V_{cn} = V_{\text{W}} \angle -240^{\circ}$$
$$= V_{\text{W}} \angle 120^{\circ}$$

$$V_{ab} = V_{an} + V_{nb}$$

$$V_{ab} = V_{an} - V_{bn}$$

$$\left|V_{an}\right|=\left|V_{bn}\right|=\left|V_{cn}\right|=V_{\mathrm{W}}$$

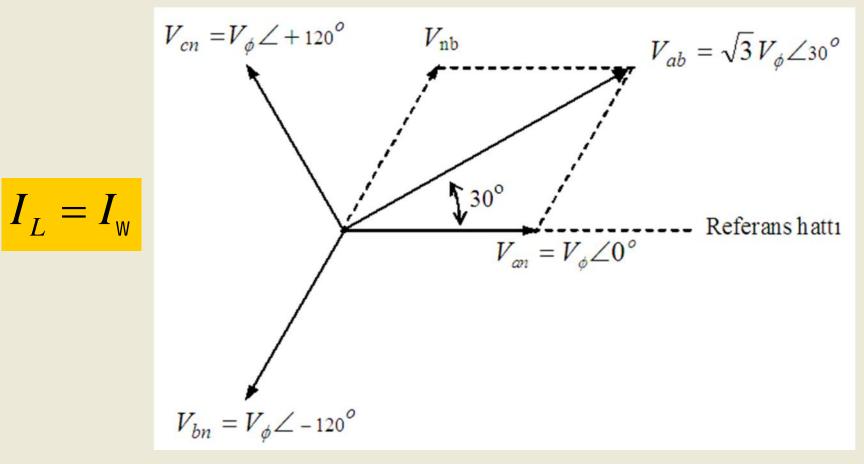
$$V_{ab} = \sqrt{3} V_{\rm W} \angle 30^{o}$$

$$V_{bc} = \sqrt{3} V_{\rm W} \angle -90^{o}$$

$$V_{ca} = \sqrt{3} \, V_{\rm W} \angle 150^{o}$$

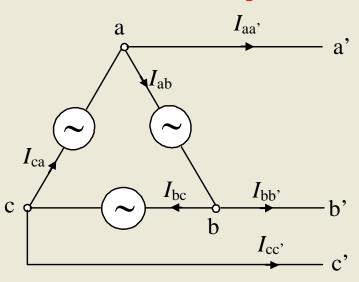
$$V_{L} = \sqrt{3} \, V_{\rm w}$$

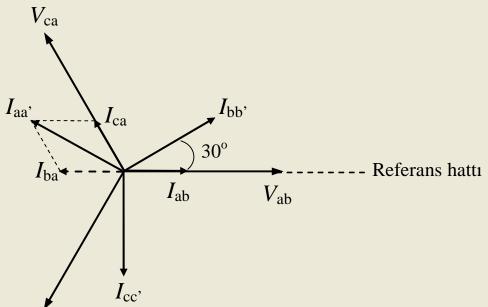
### 2.5. Üç Fazlı Transformatörler - Y-ba lı



Y-ba lı 3-fazlı sistemde faz ve hat gerilimleri arasındaki genlik ve faz ili kileri

### 2.5. Üç Fazlı Transformatörler - - ba lı





Δ-ba lı 3-fazlı sistemde faz ve hat akımları arasındaki genlik ve faz ili kileri

$$I_{ab} = I_{W} \angle 0^{o}$$

$$I_{bc} = I_{W} \angle -120^{o}$$

$$I_{ca} = I_{W} \angle +120^{o}$$

$$I'_{aa} = I_{ca} - I_{ab}$$

$$I'_{aa} = I_{W} (1 \angle + 120^{\circ} - 1 \angle 0^{\circ})$$

$$I'_{aa} = \sqrt{3} I_{W} \angle + 150^{\circ}$$

$$I'_{bb} = \sqrt{3} I_{W} \angle + 30^{\circ}$$

$$I'_{cc} = \sqrt{3} I_{W} \angle - 90^{\circ}$$

$$I_L = \sqrt{3} I_{\rm w}$$

$$V_{\scriptscriptstyle L} = V_{\scriptscriptstyle 
m W}$$

$$\begin{aligned} v_{a(t)} &= \sqrt{2} \, V_{\rm W} \, \sin(\check{\mathsf{S}} t) \\ v_{b(t)} &= \sqrt{2} \, V_{\rm W} \, \sin(\check{\mathsf{S}} t - 120^o) \\ v_{b(t)} &= \sqrt{2} \, V_{\rm W} \, \sin(\check{\mathsf{S}} t - 120^o) \\ v_{c(t)} &= \sqrt{2} \, V_{\rm W} \, \sin(\check{\mathsf{S}} t - 240^o) \end{aligned} \qquad \begin{aligned} i_{a(t)} &= \sqrt{2} \, I_{\rm W} \, \sin(\check{\mathsf{S}} t - \{ -120^o) \\ i_{c(t)} &= \sqrt{2} \, I_{\rm W} \, \sin(\check{\mathsf{S}} t - \{ -240^o) \end{aligned}$$

Faz büyüklükleri ile güç denklemi:

Hat büyüklükleri ile güç denklemi:

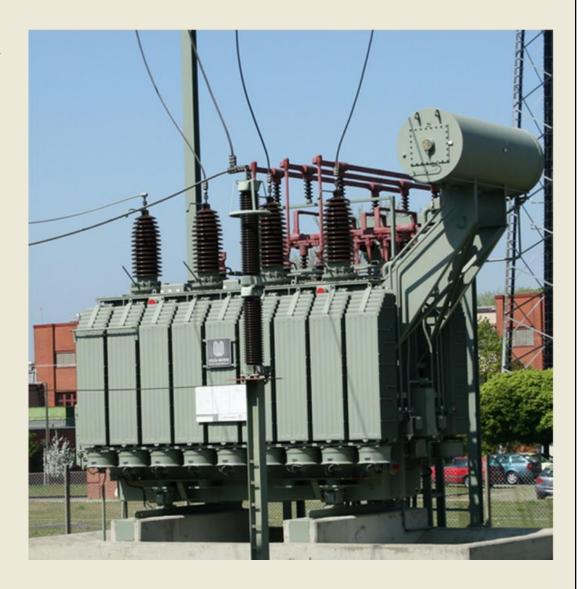
$$\begin{split} P_{3\text{W}(t)} &= 3V_{\text{W}} I_{\text{W}} \cos \{ \\ \\ Q_{3\text{W}(t)} &= 3V_{\text{W}} I_{\text{W}} \sin \{ \\ \\ S_{3\text{W}(t)} &= 3V_{\text{W}} I_{\text{W}} \\ \\ S_{3\text{W}(t)} &= \sqrt{3} \, V_L I_L \sin \{ \\ \\ S_{3\text{W}(t)} &= \sqrt{3} \, V_L I_L \\ \\ \\ S_{3\text{W}(t)} &= \sqrt{3} \, V_L I_L \\ \end{split}$$

Toplam görünür güç:

$$S_{3W} = P_{3W} + jQ_{3W}$$

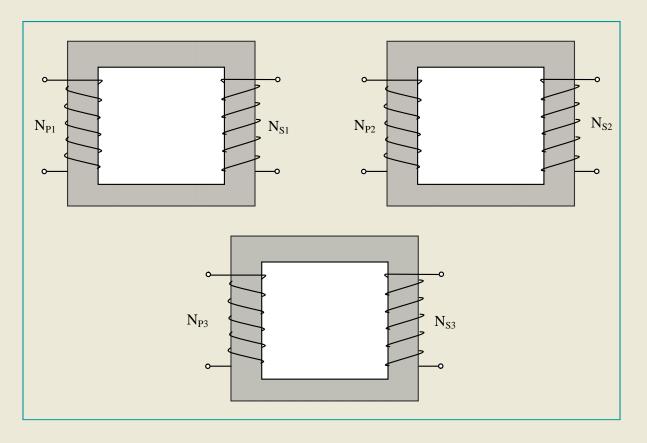
# 2.5. Üç Fazlı Transformatörler

Günümüzde kullanılan elektrik enerjisinin büyük kısmı dengeli üç-fazlı gerilim sistemi kullanılarak üretilir, iletilir ve da ıtılır. Üç-fazlı sistemlerin modern hayatta önemli bir yerinin enerjinin olması iletim ve ve da ıtımında üç-fazlı transformatörlerin kullanılması üç-fazlı transformatörlerin özelliklerini anlamayı gerekli kılmaktadır.



### 2.5. Üç Fazlı Transformatörler ÜÇ-FAZ TRANSFORMATOR BANKASI

Üç-fazlı devreler için üç-fazlı transformatörlerin yapımı iki ekilde mümkündür. Birincisi, ekilde gösterildi i gibi basit olarak üç adet bir-fazlı transformatörü üç-fazlı bir banka olarak ba lamaktır. Bu eski yakla ımın avantajı ise herhangi bir arıza durumunda ilgili transformatörün de i tirilebilme imkanının olmasıdır.

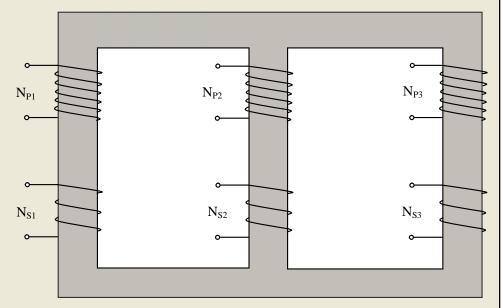


Üç adet birbirinden ba ımsız bir-fazlı transformatordan olu an 3-faz transformator bankası

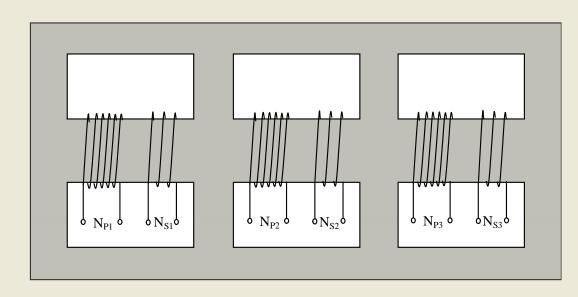
# 2.5. Üç Fazlı Transformatörler

#### **3-FAZLI TRANSFORMATOR**

kinci yakla ım ise ekilde gösterildi i gibi ortak bir nüve üzerine üç-faz sargılarını sarmak olmu tur.



Çekirdek tipi nüve üzerine sarılmı üç-fazlı bir transformator



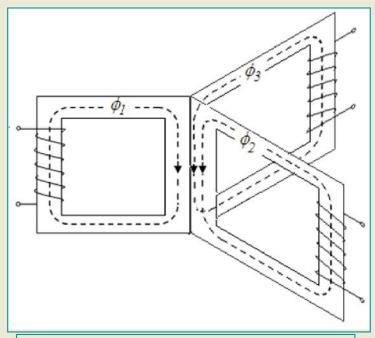
Mantel tipi nüve üzerine sarılmı üç-fazlı bir transformator

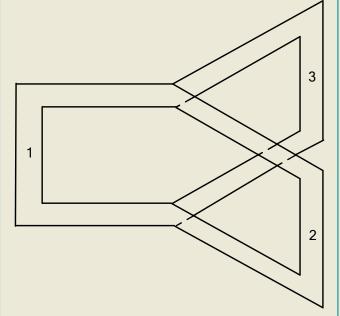
# 2.5. Üç Fazlı Transformatörler

#### **3-FAZLI TRANSFORMATOR**

Üç-fazlı transformatörde ortak niive kullanılmasının nedeni öyle açıklanabilir. Üstteki ekilde gösterilen üç adet tek-fazlı çekirdek tipi transformatörü dikkate alınız. Basitle tirmek amacıyla sadece primer sargıları gösterilmi tir. Dengeli üç-fazlı sinüzoidal bir gerilim sargılara uygulanırsa, üretilecek faz akıları da sinüzoidal ve dengeli olacaktır. Bu akıları ta ıyan üç nüve ekildeki gibi birle tirilirse, birle en baca 1 (ortak) bacaktaki net akı sıfır olacak ve bu gerekçeyle ortak bacak alttaki ekilde gösterildi i gibi kaldırılabilecektir.

$$W_1 + W_2 + W_3 = 0$$





Üç-fazlı transformatörlerin primerleri ve sekonderleri yıldız (Y) veya üçgen ( $\Delta$ ) eklinde birbirlerinden ba ımsız olarak ba lanabilirler. Üç-faz transformatör ünitesini (bankasını) dört ayrı ekilde ba lamak mümkündür.

- 1. Yıldız-Yıldız (Y-Y)
- 2. Yıldız-Üçgen (Y-U)
- 3. Üçgen-Yıldız (U-Y)
- 4. Üçgen-Üçgen (U-U)

Bu dört ba lantıdan herhangi birinin gerçekle tirildi i üç-faz transformatör ünitesini analiz etmek için ünitedeki tek bir transformatörün incelenmesi yeterlidir. Bankadaki herhangi bir transformatör daha önce çalı ılan bir-fazlı transformatör davranı ının tamamen aynısını gösterir. Üç-faz transformatörün empedans, gerilim regülasyonu, verim ve benzer di er hesaplamaları, daha önce bir-faz transformatör için geli tirilen aynı teknikler ile bir-faz esasına göre yapılır.

### Yıldız-Yıldız (Y-Y) ba lantı

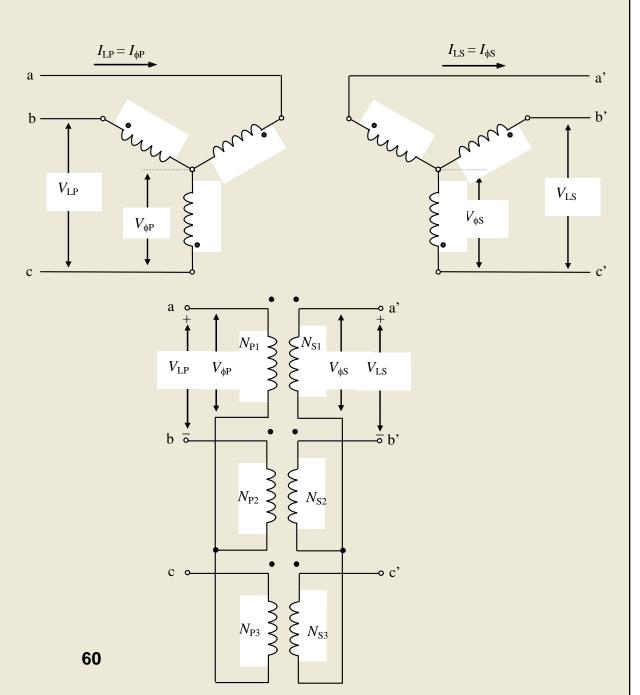
$$V_{_{\mathrm{W}P}} = V_{_{LP}} / \sqrt{3}$$

$$V_{LS} = \sqrt{3} V_{wS}$$

$$\frac{V_{LP}}{V_{LS}} = \frac{\sqrt{3} V_{WP}}{\sqrt{3} V_{WS}} = a$$

$$I_{LP} = I_{WP}$$

$$I_{LS} = I_{WS}$$



#### Yıldız-Yıldız (Y-Y) ba lantı

### Y-Y ba lantı çok önemli iki problemi meydana getirir:

- 1. Transformatör devresine ba lı yükler dengesiz ise, transformatör faz gerilimleri ciddi ölçüde dengesiz hale gelir.
- 2. Üçüncü (3.) harmonik gerilimleri üretmesidir.

Hem dengesizlik hem de 3. harmonik problemlerini gidermek için kullanılan iki teknik vardır:

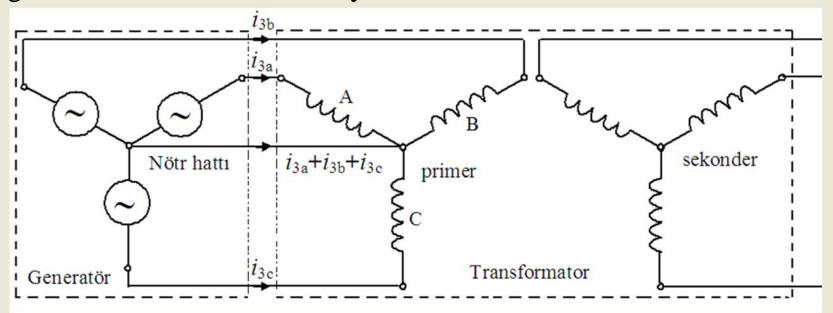
- (i) Transformatör ile kayna ın nötr noktalarının birle tirilmesi
- (ii) Üçüncü (tersiyer) sargılı bir transformatörün kullanılması

Pratikte Y-Y ba lantı çok nadir kullanılır. Çünkü bu ba lantının yaptı 1 i i di er ba lantılar da yapabilir.

#### Yıldız-Yıldız (Y-Y) ba lantı

#### (i) Transformatör ile kayna ın nötr noktalarının birle tirilmesi:

Özellikle primer tarafı nötr hattının topraklanması. Bu ba lantı 3.harmonik bile enlerinin yüksek harmonik gerilimleri olu turması yerine nötr hattına bir akım akı ına yol açar. Nötr hattı aynı zamanda yükün herhangi bir akım dengesizli ine kar ı akım dönü yolu sa lar.

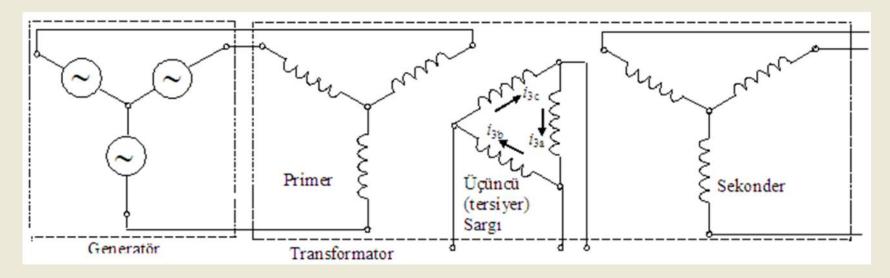


Generatör ile transformator nötr noktaları nötr hattı ile birle tirilmi tir

#### Yıldız-Yıldız (Y-Y) ba lantı

### (ii) Üçüncü (tersiyer) sargılı bir transformatörün kullanılması

Transformatör ünitesinin üzerinde bulundu u aynı nüve üzerine üçüncü bir sargı (tersiyer) sarılır ve üçüncü sargı  $\Delta$ -ba lı olarak nüveye eklenirse, 3. harmonik gerilim bile enleri  $\Delta$ -ba lantıda toplanacak ve  $\Delta$ -ba lantılı sargılarda büyük bir akımın dola masına neden olacaktır.  $\Delta$ -ba lı üçüncü sargı sistemi, transformatörün nötr ucunu topraklamaya denk bir görevi yaparak, gerilimin 3. harmonik bile enlerini bastıracaktır.



### Yıldız-Üçgen (Y-U) ba lantı

$$V_{_{\mathrm{W}P}} = V_{_{LP}} / \sqrt{3}$$

$$V_{LS} = V_{wS}$$

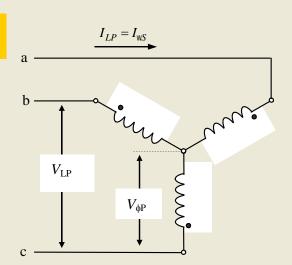
$$\frac{V_{\text{W}P}}{V_{\text{W}S}} = a$$

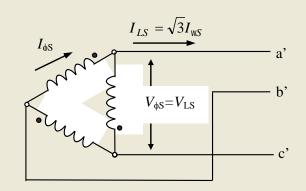
$$\frac{V_{LP}}{V_{LS}} = \frac{\sqrt{3} \, V_{\text{WP}}}{V_{\text{WS}}}$$

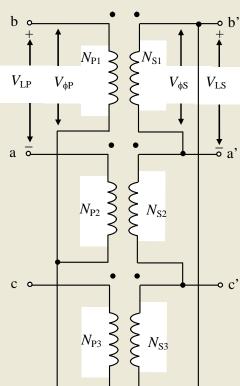
$$\frac{V_{LP}}{V_{LS}} = \sqrt{3} \ a$$

$$I_{LP} = I_{WP}$$

$$I_{LS} = \sqrt{3}I_{wS}$$







### Yıldız-Üçgen (Y-U) ba lantı

Y-U ba lantının gerilimlerinde 3.harmonik problemi yoktur.

Çünkü 3.harmonikler  $\Delta$ -tarafta sirkülasyon akımı içersinde tüketilirler. Bu ba lantı dengesiz yüklerde daha kararlıdır. Çünkü  $\cup$ -ba lantı olu acak dengesizli i fazlara yeniden da ıtır.

Bu ba lantının bir problemi vardır. U-ba lantıdan dolayı sekonder sargı gerilimi kar ılı ı olan primer sargı gerilimine göre 30° ileridir.

Bu faz kaymasının olu ması iki ayrı transformator ünitesinin sekonderlerinin paralel ba lanmasına engel olu turur. E er paralel ba lantı yapılacaksa, transformatörlerin sekonderlerinin faz açıları da aynı olmak zorundadır.

Yüksek gerilimden orta veya dü ük gerilime gerilim dü ürücü olarak kullanılır. Yüksek gerilim tarafında nötr hattının topraklanması imkanını sa lar.

### Üçgen-Yıldız (U-Y) ba lantı

$$V_{_{\mathrm W\!P}}=V_{_{L\!P}}$$

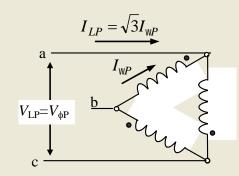
$$V_{LS} = \sqrt{3}V_{wS}$$

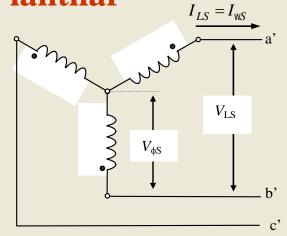
$$\frac{V_{LP}}{V_{LS}} = \frac{V_{WP}}{\sqrt{3} V_{WS}}$$

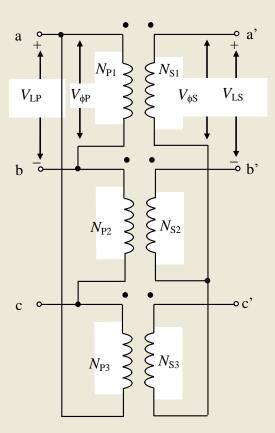
$$\frac{V_{LP}}{V_{LS}} = \frac{a}{\sqrt{3}}$$

$$I_{LP} = \sqrt{3}I_{WP}$$

$$I_{LS} = I_{wS}$$







### Üçgen-Yıldız (U-Y) ba lantı

Bu ba lantının avantajları ve faz kayması Y-∆ ba lantı ile aynıdır.

Sekonder sargı gerilimi kar ılı ı olan primer sargı geriliminden 30° geridedir.

Di er bir deyi le, primer sargı gerilimi sekonder sargı geriliminden 30° ileridir.

Nötr hattı toprak hattına ba lanarak ço u endüstrinin ihtiyacını kar ılayan 3-fazlı 4-telli güç sistemi üretilir.

Faz gerilimleri hat gerilimlerinden ð3 kat daha dü ük oldu undan transformator içinde yalıtım miktarı azaltılır.

Dezavantaj olarak Y-Y transformator ile paralel ba lanamaz. Çünkü Y-Y ba lantıda primer ve sekonder gerilimleri aynı fazlı iken  $\Delta$ -Y ba lantıda faz farkı vardır.

U-Y ba lantı gerilim yükseltmek için kullanılır.

### Üçgen-Üçgen (U -U) ba lantı

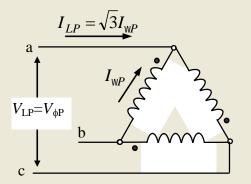
$$V_{LS} = V_{\scriptscriptstyle {
m W}S}$$

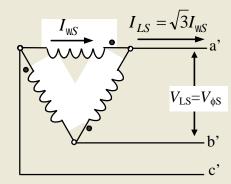
$$V_{_{\mathrm W\!P}}=V_{_{L\!P}}$$

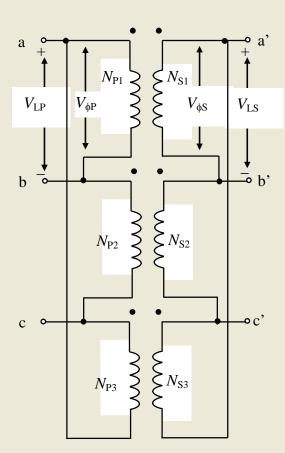
$$\frac{V_{\text{WP}}}{V_{\text{WS}}} = \frac{V_{LP}}{V_{LS}} = a$$

$$I_{LP} = \sqrt{3}I_{WP}$$

$$I_{LS} = \sqrt{3}I_{wS}$$







Üçgen-Üçgen (U -U) ba lantı

#### Bu ba lantıda faz kayması yoktur.

Ayrıca yük dengesizli i veya harmonikler ile ilgili bir problem de meydana gelmemektedir.

Transformatörün birisi arızalandı ında ya da bakıma alındı ında (yani yerinden söküldü ünde) di er iki transformatör görevlerini yapmaya devam ederler.

Metal ergitme i lemleri için elektrik enerjisinin devamlılı 1 çok önemlidir.

Ancak transformator ünitesinin gücü azaltılmı olur. Bu duruma açık- $\Delta$  veya V-ba lantı denir.

# 2.5. Üç Fazlı Transformatörlerde Harmonikler

Transformatör sargılarının ba lantıları yapılmadan önce bilinmesi gereken konulardan birisi de harmoniklerdir.

**Uyartım akımı harmonikleri:** Transformatörlerde manyetik nüvenin do rusal olmayan B-H e risinden dolayı uyartım akımı sinüsoaidal de ildir ve harmonikler içerir. Bir-faz için uyartım akımı harmonikleri:

$$i_{w} = i_{w1} + i_{w2} + i_{w3} + \dots$$
  
 $i_{w} = I_{m1} \cos \check{S}t + I_{m2} \cos 2\check{S}t + I_{m3} \cos 3\check{S}t + \dots$ 

Burada,  $I_{m1}$ ,  $I_{m2}$  ve  $I_{m3}$  sırasıyla temel, ikinci ve üçüncü harmoniklerin tepe de erleridir. Üç-faza ait 2. harmoniklerin vektöryel toplamı:

$$i_2 = I_{m2} \cos 2\check{S}t + I_{m2} \cos 2(\check{S}t + 120^\circ) + I_{m2} \cos 2(\check{S}t + 240^\circ) = 0$$

Üç-fazlı transformatörün sargılarının ba lanı ekline bakılmaksızın 2. harmoniklerinin veya çift sayılı harmoniklerinin vektöryel toplamı sıfır olmaktadır.

# 2.5. Üç Fazlı Transformatörlerde Harmonikler

Üç-fazlı ba lantıda hat akımlarını olu turan faz akımlarının içeri inde uyartım akımlarından kaynaklanan tek sayılı harmonikler vardır. Tek sayılı harmoniklerinin vektöryel toplamı 2. harmoniklerde oldu u gibi sıfır olmamaktadır.

$$i_3 = I_{m3} \cos 3\check{S}t + I_{m3} \cos 3(\check{S}t + 120^\circ) + I_{m3} \cos 3(\check{S}t + 240^\circ)$$

$$i_3 = 3I_{m3}\cos 3\check{S}t$$

Burada,  $I_{m3}$  3.harmonik akımlarının tepe de eridir.

Üçüncü harmonik akımları sekonderde sinüzoidal olmayan gerilimler endükler. Bu nedenle, üç-fazlı transformatörlerde ba lantı ekli belirlenirken harmoniklerin olumsuz etkileri dikkate alınmalıdır.

#### **KAYNAKLAR**

- 1. Prof. Dr. Güngör BAL, "**Do ru Akım Makinaları ve Sürücüleri**", Seçkin Yayınevi, Ankara 2008
- 2. Prof. Dr. Güngör Bal, "Transformatörler", Seçkin Yayıncılık, 2012
- 3. Stephen J. Chapman, "Elektrik Makinalarının Temelleri", Ça layan Kitabevi, 2007, Çeviren: Prof. Dr. Erhan AKIN, Yrd. Doç. Dr. Ahmet ORHAN