

# التحكم في استقرارية الجهد لشبكة توزيع القدرة الكهربائية باستخدام المكثفات التعويضية الساكنة

الصدیق احمد الزواوي  
جامعة مصراتة، كلية الهندسة  
قسم الهندسة الكهربائية، مصراتة، ليبيا.  
Alseddig.Elzowawi@eng.misuratau.edu.ly

حمزه عبدالله الطويل  
جامعة مصراتة، كلية الهندسة  
قسم الهندسة الكهربائية، مصراتة، ليبيا.  
h.alatiweel@eng.misuratau.edu.ly

إسماعيل محمد البطروخ  
جامعة مصراتة، كلية الهندسة  
قسم الهندسة الكهربائية، مصراتة، ليبيا.  
ismaileibat@eng.misuratau.edu.ly

مصطفى علي الشريف  
جامعة مصراتة، كلية الهندسة  
قسم الهندسة الكهربائية، مصراتة، ليبيا.  
m.a.elsheerif@misuratau.edu.ly

لتوضيح طريقة الحساب يمكن تصور حملاً كلياً مقداره 400 kW يعمل على معامل قدرة 0.8 متأخر والمطلوب تحديد حجم المكثف اللازم لرفع معامل القدرة إلى 0.9 متأخر [7].

$$P = 400 \text{ kW}, P.F = 0.8 \text{ lag} \quad (1)$$

$$KVA = \frac{P}{P.F} = \frac{400}{0.8} = 500 \text{ kVA} \quad (2)$$

القدرة الغير الفعالة على الخط هي:

$$Q = \sqrt{(KVA)^2 - (KW)^2} = \sqrt{(500)^2 - (400)^2} = 300 \text{ kVAR} \quad (3)$$

وعند رفع معامل القدرة إلى ( 0.9 lagging ) يصبح:

$$KVA' = \frac{400}{0.9} = 444.44 \text{ kVAR} \quad (4)$$

والقدرة المردودة النهائية هي:

$$Q' = \sqrt{(444.44)^2 - (400)^2} = 193.7 \text{ kVAR} \quad (5)$$

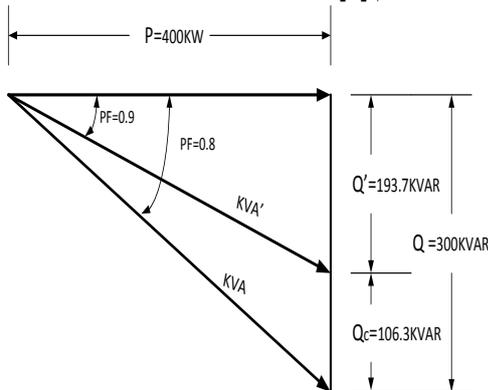
وبذلك فإن حجم المكثف المطلوب يصبح :

$$Q_c = Q - Q' = 300 - 193.7 = 106.3 \text{ kVAR} \quad (6)$$

رغم أن طريقة الحساب تعطي فكرة واضحة عن مقادير جميع الكميات إلا أنها طريقة مطولة نسبياً.

ب. الطريقة البيانية:

يمكن تنفيذ نفس خطوات الطريقة الحسابية عن طريق الرسم كما موضح بالشكل 1. بداية برسم مثلث القدرة قبل التحسين وذلك بمعلومية قيمة القدرة الفعالة 400 kW ومعامل القدرة 0.8 متأخر وبعد ذلك يتم تكوين مثلث جديد يتكون من نفس القدرة الفعالة (حيث أنها لا تتغير) ولكن بمعامل القدرة الجديد 0.9 متأخر. يمكن بذلك تعيين القدرة الغير فعالة المناظرة ثم إيجاد مقنن المكثف المطلوب، يجب بطبيعة الحال تنفيذ الطريقة باستخدام مقياس للرسم [7].



شكل 1. الطريقة البيانية لتحديد حجم المكثف

المخلص—تم دراسة مشاكل وعوامل زيادة هبوط الجهد في حالة دراسية لجزء من شبكة توزيع القدرة الكهربائية 11 كيلو فولت بمدينة مصراتة في هذه الورقة، حيث تم محاكاة و نمذجة الشبكة بأحمالها الحالية والمستقبلية بعد 10 سنوات لدراسة التغير في مستويات الجهود عند القطبان بالشبكة وإيجاد كيفية الحفاظ على جهود القضبان في مستوى  $\pm 6\%$  من جهد القضيبي المرجح Ipu باستخدام مكثفات التعويضية الساكنة. وقد تم التطرق إلى كيفية حساب مقدار القدرة غير الفعالة اللازمة التي ينتجها المكثف للحفاظ على الجهد في المستوى المحدد والطرق المثلى لتوصيلها بالشبكة للحفاظ على استقرارية الشبكة من الانهيار. وبالتالي تم تحسين معامل القدرة عند القضيبيين الذين تم توصيل المكثف عندهما في أول لحظة حصول هبوط جهد في الشبكة من 0.85 إلى 0.9 متأخر وحيث كان أقصى هبوط جهد في الأحمال المستقبلية عند هذه الأقطاب قبل توصيل المكثفات الساكنة لهما 0.9172 pu وتم تغلب عليها ليصل الجهد عندهما إلى 0.9545 pu.

الكلمات المفتاحية: هبوط الجهود، توقع الحمل، شبكة توزيع القدرة الكهربائية 11 كيلو فولت بمدينة مصراتة، المكثفات التعويضية الساكنة.

## 1. المقدمة

زيادة الأحمال الكهربائية في شبكات نقل وتوزيع القدرة الكهربائية بليبيا بمعدل 6-8% لكل سنة من الأحمال الحالية بسبب زيادة في مشاكل عدم الاستقرار في الشبكة العامة لقدرة الكهربائية بليبيا والذي يؤدي حتما إلى زيادة في مستوى هبوط الجهود في شبكات توزيع القدرة الكهربائية، والتي تؤدي إلى انهيار في شبكة نظام القدرة الكهربائية [1]. هنالك عدة طرق تستخدم للتغلب على مشاكل هبوط الجهد في أنظمة القدرة الكهربائية من أهمها المكثفات التعويضية الساكنة، ومنظم الجهد التلقائي، والحاكم في مولدات التوزيع، ومحولات مغير الجهد عند الحمل [2،3]. وبالتالي يمكن استخدام إحدى هذه الطرق للتغلب على مشاكل الهبوط في مستوى الجهد في شبكات وأنظمة القدرة الكهربائية في ليبيا. في هذه الدراسة تم التطرق إلى كيفية استخدام مكثفات التعويضية الساكنة للتغلب على مشاكل الهبوط في مستوى الجهد لشبكة التوزيع القدرة الكهربائية 11 كيلو فولت بمصراتة [4،5].

## 2. تقنيات حساب حجم المكثف المعوض للأحمال في شبكات توزيع القدرة الكهربائية

في البداية يجب فهم و دراسة التقنيات والحسابات المستخدمة لحساب حجم المكثف المعوض للأحمال في شبكات توزيع القدرة الكهربائية للحفاظ على استقراره الجهود في الشبكة. يمكن حساب حجم المكثف المطلوب Q MVAR باستخدام إحدى الطرق الأربع وهي الحسابية - البيانية - الجداول الجاهزة - المنحنيات والموضحة كالتالي [6]:

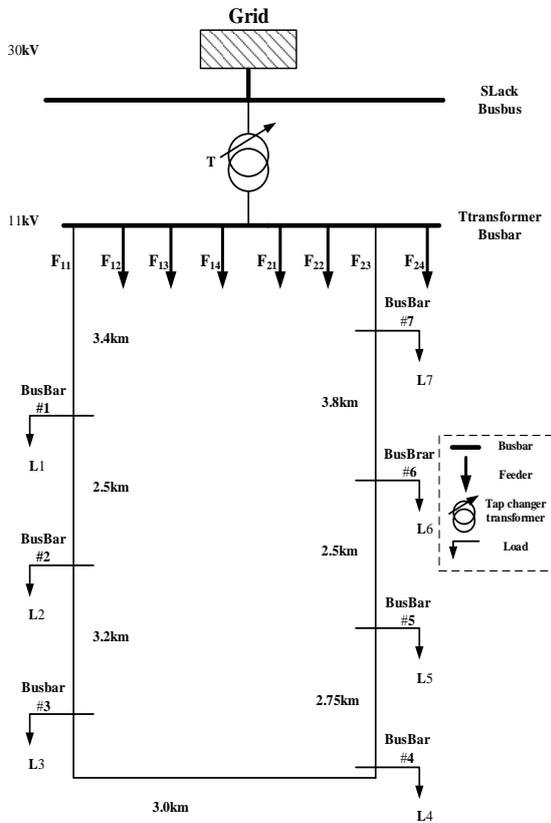
أ. الطريقة الحسابية:

استلمت الورقة بالكامل في 25 يناير 2018 وروجعت في 12 فبراير 2018 وقبلت للنشر في 13 فبراير 2017

ونشرت وماتحة على الشبكة العنكبوتية في 14 فبراير 2018

أو المكاتب أو المصانع. يجب التنويه إلى أن خط النقل الذي يوزع القدرة على المستهلكين يتكون من أربعة أسلاك، ثلاثة منها تحمل جهود الأطوار الثلاث والرابع متعادل، حيث توصل الكهرباء للمنازل والمكاتب من خلال خطين أحدهما أرضي، أما المصانع والورش فيتم تزويدها بالقدرة من خلال الأسلاك الأربعة، وذلك لأن بعض المعدات الصناعية كالمحركات الكهربائية الكبيرة لا تعمل إلا بثلاثة أطوار. إن الشبكات الكهربائية أنظمة بالغة الحساسية فكل مكون من مكوناتها يحس بأي حدث كهربائي يحدث في أي جزء من أجزائها خلال فترة زمنية بالغة القصر، حيث تنتشر تأثيرات هذا الحدث في الشبكة بسرعة بالغة [4].

إن نظم التوزيع الكهربائية هي المسؤولة عن توزيع القدرة الكهربائية المولدة من محطات القدرة الكهربائية إلى المستهلكين، ويجب أن تضمن هذه النظم الاقتصادية المرنة والموثوقة اللازمة للعمل تحت ظروف التشغيل المختلفة. وفي المناطق المكتظة بالسكان يستخدم نظام التوزيع الحلقي للحصول على مرونة كبيرة في التشغيل والصيانة ورفع الموثوقية، حيث يعد نظام التوزيع الحلقي أكثر كفاءة من نظام التوزيع الشعاعي [7]. يوضح الشكل 3 جزء من شبكة توزيع القدرة الكهربائية 11 كيلو فولت لمدينة مصراتة، والبيانات الحقيقية لكل مكون من مكونات الشبكة. حيث تتكون الشبكة من خط جهد 30 كيلو فولت يتم تحويله عن طريق محول (Transformer) ذو نظام ثلاثي الطور وتوصيلة (Y-Y) لدائرة المحول الابتدائية والثانوية إلى جهد 11 كيلو فولت وتكون القدرة المقدره لكل الشبكة 20 ميغا فولت أمبير (MVA)، وتحتوي الشبكة على ثمانية مغذيات (Feeders) هي F11 و F12 و F13 و F14 و F21 و F22 و F23 و F24 و F13 و F14 و F21 و F22 و F23 و F24. طول الكوابل الموضحة بالشكل 3 بوحدة الكيلومتر (km) وبمساحة مقطع 300 مليمتر مربع للخطوط الهوائية والكابلات الأرضية. تستخدم الكوابل الأرضية لمسافات قصيرة في المناطق المكتظة بالسكان، ولكن مقارنة بالكوابل الهوائية فإن الكوابل الأرضية تعد مكلفة اقتصادياً. كما تحتوي الشبكة على سبعة قضبان (Busbar) لتغطية الأحمال (Loads) لمسافات مختلفة L1 و L2 و L3 و L4 و L5 و L6 و L7 و L1 و L2 و L3 و L4 و L5 و L6 و L7.



شكل 2. جزء من شبكة توزيع جهد 11 كيلو فولت بمدينة مصراتة

ج. طريقة استخدام الجداول الجاهزة:

هذه الطريقة هي أكثر الطرق استخداماً، حيث أنها تعطي مقنن المكثف المطلوب لتحسين معامل القدرة من  $\cos\phi_1$  إلى  $\cos\phi_2$  ويمكن كتابة العلاقات على النحو التالي [7]:

$$KW = (KVA)_1 \cdot \cos\phi_1 \quad (7)$$

$$(KVAR)_1 = (KVA)_1 \cdot \sin\phi_1 \quad (8)$$

ومنها، بالقسمة

$$(KVAR)_1 = (kW) \cdot \tan\phi_1 \quad (9)$$

وعند تحسين معامل القدرة إلى  $\cos\phi_2$  فإن:

$$(KVAR)_2 = (kW) \cdot \tan\phi_2 \quad (10)$$

وعلى ذلك فإن القدرة الغير الفعالة المطلوبة (مقنن المكثف) تعطى بالعلاقة:

$$Q_C = (KVAR)_1 - (KVAR)_2 \quad (11)$$

$$Q_C = (KW)(\tan\phi_1 - \tan\phi_2) \quad (12)$$

تسمى الكمية  $(\tan\phi_1 - \tan\phi_2)$  في المعادلة (12) بمعامل الضرب (multiplying factor)، يمكن استخدام الجداول مباشرة لنفس المثال السابق حيث:

$$\cos\phi_1 = 0.8 \text{ and } \cos\phi_2 = 0.9 \quad (13)$$

ومن الجدول يكون معامل الضرب = 0.266، تبعاً للمعادلة (12) وعلى ذلك فإن قدرة المكثف هي:

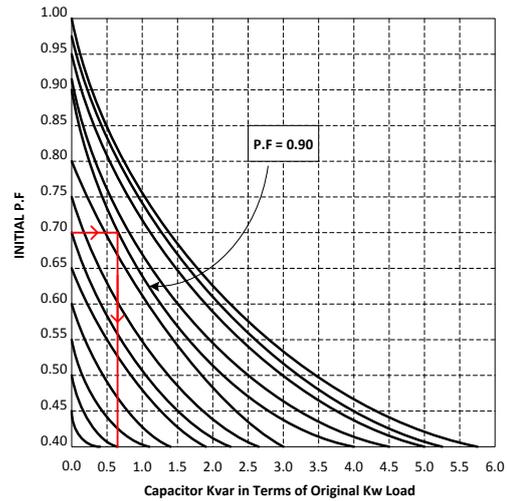
$$Q_C = 400 \times 0.266 = 106.4 \text{ kVAR} \quad (14)$$

وهي نفس النتيجة المتحصل عليها من قبل وذلك بالدقة الممسوحة.

د. باستخدام المنحنيات:

قامت بعض الشركات بتجهيز منحنيات يمكن عن طريقها تحديد حجم المكثف المطلوب كما مبين بالشكل 2. نفرض أن المطلوب هو تحسين معامل القدرة من 0.7 إلى 0.9، نرسم خطاً أفقياً مقابل معامل القدرة 0.7 إلى أن يلاقي منحى معامل القدرة 0.9، ثم نرسم خطاً رأسياً لتحديد معامل الضرب على المحور الأفقي حيث نجد أنه يساوي 0.54، على ذلك فإن حجم المكثف المطلوب لحمل مقداره 1000 kW مثلاً هو [1]:

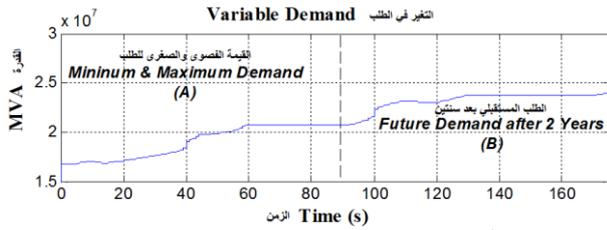
$$Q_C = 1000 \times 0.54 = 540 \text{ kVAR} \quad (15)$$



شكل 1. تحديد قيمة مكثف بمعلمية القدرة الفعالة المسحوبة ومعامل القدرة المطلوب

### 3. شبكة توزيع القدرة الكهربائية 11 كيلو فولت بمدينة مصراتة

تزود القدرة الكهربائية للمستهلكين من خلال شبكة توزيع القدرة الكهربائية التي تمتد خطوطها الهوائية - الأرضية من محطات التوليد إلى أماكن تواجد المستهلكين حسب توزيعهم الجغرافي؛ سواء كانوا في البيوت



شكل 3. تغيرات الأحمال لشبكة توزيع القدرة 11 كيلو فولت بمدينة مصراتة خلال سنتين.

#### 6. الطريقة المستخدمة لمعالجة هبوط الجهد باستخدام المكثفات الساكنة التعويضية

بما أن الزيادة في الطلب على القدرة تؤدي إلى مشاكل في هبوط الجهد كما تم شرحها سابقاً لذلك يجب إيجاد طريقة للتغلب على هذه المشاكل، وفي هذه الدراسة تم اختيار طريقة المعوضات الساكنة التعويضية باستخدام المكثفات الساكنة لأن الميزة الأساسية للمكثفات هي إمكانية استخدامها في شبكات توزيع القدرة الكهربائية لتحسين تنظيم الجهد وتحسين معامل القدرة، وبسبب التطور التقني للإلكترونيات القوية والمتحكمات يمكن تصميم دوائر تتحكم في المكثفات الساكنة بصورة جيدة مما يؤدي إلى تفضيل استخدامها في المنشآت الصناعية والأحمال المنزلية وذلك لأنها تتميز بالتالي [6]:

- نظراً لأنها أجهزة ساكنة فأنها لا تحتاج إلى صيانة تذكر.
- تحتاج إلى حيز أقل للتركيب.
- تعمل بكفاءة تامة وجودة عالية.
- طول عمرها الافتراضي.

#### 7. المكثفات التعويضية الساكنة

وهي عبارة عن معدات ساكنة تعمل ذاتياً لإنتاج القدرة المتفاعلة وترتبط متفرعة من قضبان التحكم، وتسمى بالساكنة لبيان عدم احتوائها على أجزاء متواصلة الحركة مثل المعوضات التزامنية (المحرك التزامني). إن الأهداف الأساسية من استخدام المكثفات كأداة تحسين للجهد والتحكم في معامل القدرة في شبكات توزيع القدرة هي [6]:

- تحسين معامل القدرة.
- تحسين تنظيم الجهد عند الأحمال.
- تحسين استقرارية الشبكة.

مكثفات القدرة المستخدمة في الشبكات الكهربائية يجب أن يتحقق فيها الشروط الآتية [6]:

- إمكانية ضخ كمية من القدرة المتفاعلة كافية للتعويض تبعاً لمتطلبات الحمل.
- أن يحافظ المكثف على مقدار الجهود ثابتة تقريباً أو في الحد المسموح.
- أن يكون قادراً على العمل باستقلالية دون التأثير على استقرارية الأطوار في الشبكة.

#### 8. نوع توصيل المكثف في الشبكة التوزيع القدرة الكهربائية:

في هذه الطريقة سيتم توصيل المكثف مع مجموعة أحمال أو ما يسمى بالتحسين التجميعي، حيث يتم توصيل المكثف قواطع الدائرة الخاص به على قضيب التوزيع الموصل عليه مجموعة من الأحمال، حيث يتم رفع الجهد وتحسين معامل القدرة لتلك الأحمال معاً، حيث يكون هذا التوصيل أنسب من وجهة النظر الهندسية والاقتصادية في الحالات التي تحتوي فيها الشبكة على عدد كبير من الأحمال، ويكون من الأفضل تجميع مجموعة من الأحمال وتحسين معامل القدرة ورفع الجهد لها معاً. ويتم اللجوء إلى ذلك عندما يكون من غير المكلف توصيل مكثف ذي مقنن مناسب لكل حمل على حدة [6]. يتضح أيضاً أن كثيراً من شبكات القدرة لا تعمل دائماً على نفس الحمل الحالي الموصل بها، وعلى العكس من ذلك فإن أغلب

#### 4. التغير في الأحمال على شبكة توزيع القدرة الكهربائية 11 كيلو فولت لمدينة مصراتة في الوقت الحاضر

إن الأحمال الكهربائية ليست ثابتة المقدار بل تتغير بنسبة معينة على مدار اليوم وخلال السنة، وتعتمد التغيرات في الأحمال على عدة عوامل منها العوامل التقنية، ويقصد بها نوع وعدد وحجم المعدات الكهربائية التي يستخدمها المستهلكون، وعوامل المناخ وحالة الجو الذي يؤثر على معدات وأجهزة التبريد أو التدفئة التي يستخدمها المستهلكين، وفي ليبيا نجد أن ذروة الطلب على أجهزة التبريد صيفا تكون خلال الأشهر يونيو ويوليو وأغسطس، وفي الشتاء تكون ذروة الطلب على أجهزة التدفئة خلال الأشهر ديسمبر ويناير وفبراير، كما تؤثر عوامل العادات الفردية أيضاً على الأحمال، ويقصد بها ساعات العمل وحجم العائلة ومدة تواجدهم بالمنزل حيث أن ذروة الطلب تكون على الأغلب في فترة ما بعد الظهر أو في المساء، والجدول 1 يوضح ذروة الطلب الحقيقي لشبكة 11 كيلو فولت عند معامل قدرة (0.9) متأخر ويتم تقييم الحد الأدنى والحد الأقصى للطلب لقيمتي القدرة الفاعلة والمتفاعلة لكل قضيب في الشبكة كما في الجدول 2 [7].

جدول 1. ذروة الطلب الحقيقي لمغذيات شبكة توزيع مصراتة 11 كيلو فولت.

Feeders	F <sub>11</sub>	F <sub>12</sub>	F <sub>13</sub>	F <sub>14</sub>	F <sub>21</sub>	F <sub>22</sub>	F <sub>23</sub>	F <sub>24</sub>
MVA	4.1	3.4	1.1	1.01	1.00	2.01	5.6	2.12

جدول 2. الحد الأدنى والأقصى لمغذيات شبكة توزيع القدرة الكهربائية 11 كيلو فولت

الطلب	الحد الأدنى	الحد الأقصى	المتغيرات المقاسة	القدرة الفعالة (MW)	القدرة المتفاعلة (MVAR)	الجهد (V)	القدرة المتفاعلة (MVAR)	القدرة الفعالة (MW)
القضيب #1	0.320	0.154	0.9817	0.480	0.231	0.9798	0.231	0.480
القضيب #2	0.960	0.460	0.9746	1.460	0.702	0.9677	0.702	1.460
القضيب #3	0.765	0.370	0.9686	1.565	0.757	0.9598	0.757	1.565
القضيب #4	2.20	1.066	0.9653	2.560	1.240	0.9573	1.240	2.560
القضيب #5	2.15	1.041	0.9684	2.560	1.282	0.9613	1.282	2.560
القضيب #6	0.860	0.414	0.9767	0.861	0.414	0.9716	0.414	0.861
القضيب #7	1.55	0.751	0.9929	1.750	0.867	0.9908	0.867	1.750

#### 5. الأحمال المستقبلية لشبكة توزيع القدرة الكهربائية 11 كيلو فولت بمصراتة

في هذه الحالة تم تقييم التغيرات لمستوى الجهد في شبكة توزيع القدرة الكهربائية 11 كيلو فولت في الطلب المستقبلي، والغرض هو معرفة إمكانية التعامل مع هذا الطلب المستقبلي باستخدام المكثفات الساكنة التعويضية دون أن تحدث أي مشاكل لانخفاض الجهد، حيث أنه يتم زيادة الطلب على القدرة في ليبيا بنسبة (8%) من إجمالي الطلب الحالي [1]. ونتيجة لذلك قد أضيفت هذه النسبة على ذروة الطلب الحالي للحصول على الطلب في المستقبل لمدة سنتين والشكل 4 يظهر التغيرات المحتملة لمستوى الطلب على شبكة توزيع القدرة الكهربائية 11 كيلو فولت. حيث الحد الأدنى والحد الأقصى للطلب الحالي هو (16.85 ميغا فولت أمبير) و(20.1 ميغا فولت أمبير) على التوالي وعند معامل قدرة (0.9) متأخر ومع عامل الطلب (8%) من الحد الأقصى للطلب الحالي سيصل الطلب إلى (23.31 ميغا فولت أمبير) بعد سنتين.

مكثف من المكثف الذي تم حسابه للقضيبيين، ويمكن توصيلها معها على التوازي وربطها بوحدة التحكم أو أخذ مكثف واحد حيث تكون قيمته

$$Q_{CB} = Q_c \times n \quad (28)$$

حيث:

$n$ : هي عدد المكثفات المطلوبة لرفع الجهد.

$Q_c$ : مقدار المكثف المناسب لتحسين معامل القدرة.

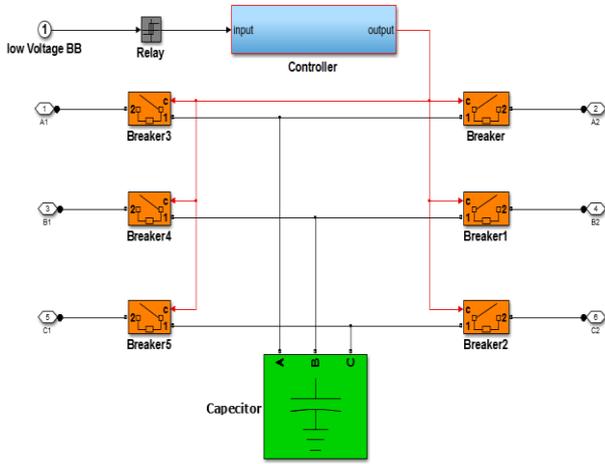
أي أن مقدار المكثف المستخدم في الشبكة:

$$Q_{CB} = 500 \times 12 = 6000 \text{ kVAR} = 6 \text{ MVAR} \quad (29)$$

10. طريقه محاكاة وعمل المكثف في شبكة توزيع القدرة :

باستخدام ( Simulink SimPower ) الشكل 5 يوضح تصميم دائرة المكثف للتعويض حيث يتكون من أربع مكونات رئيسية وهي:

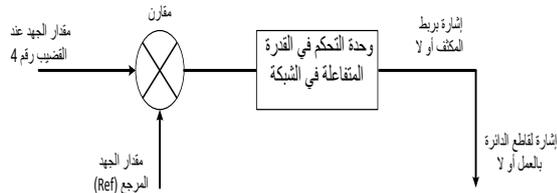
- مكثف الساكن .
- وحدة تحكم في مقدار القدرة المتفاعلة في الشبكة.
- مرحل Relay.
- قاطع الدائرة.



شكل 4. توصيل دائرة مكثف الساكن في شبكة 11 كيلو فولت

11. وحدة التحكم في القدرة المتفاعلة في الشبكة:

ويوضح الشكل (6) دائرة المتحكم الذي بدوره يتحكم بمكثف التعويض الساكن عن طريق متغير واحد وهو مقدار الجهد الذي يقيسه المرحل عند القضيبي الأعلى هبوط جهد في الشبكة وهو القضيبي رقم 4.



شكل 5. مخطط لعمل المكثف مع وحدة التحكم

حيث يقيس المرحل الجهد إذا كان أقل من الجهد المرجع الذي تم ضبط المرحل عنده وهو 94% من قضيبي المرجع، وفي حالة أقل من جهد المرجع يتم إرسال إشارة ربط إلى قاطع الدائرة عبر المتحكم الذي بدوره يقوم بتأخير الإشارة فترة بسيطة لمدة 10 ثواني في بداية التشغيل لأن المتحكمات تصمم في الأغلب على مدة من 2 ثانية إلى 30 ثانية [8] ، وقد تم استخدام التأخير لأن الجهد سيكون صغير في بداية المحاكاة، ثم يقوم المتحكم بتثبيت الإشارة من المرسل من المرحل دائما إلى نهاية المحاكاة عند حصول أول لحظة هبوط جهد عند قضيبي رقم 4 كما موضح في شكل الجدول 3 يوضح كيفية عمل دائرة التحكم لأجزائها ووظائف كل جزء من وحدة التحكم.

الشبكات تعمل عند الأحمال المتوقعة مستقبليا وهي تساوي 60% من الحمل الحالي على وجه التقريب (أي على مقدار طلب يساوي 60%، بينما تكون 40% من الأحمال متوقفة أو احتياطية أو مستقبلية. معنى ذلك أن توصيل مكثف على قضيبي التوزيع الرئيسي لمجموعة الأحمال العاملة فعلاً (60% من الحمل الموصل) يحقق نسبة توفير اقتصادية عالية (حوالي 40%) في سعر المكثف المطلوب فيما لو تم توصيل كل حمل بالمكثف الخاص به [6]. علاوة على ما سبق فإن ظاهرة تجاوز الجهد التي تحدث في التوصيل الفردي للأحمال لا يمكن أن تحدث في التوصيل التجميعي نظرا لأن المكثف متصل بمفتاحه الخاص كما سبق توضيحه. يمكن لذلك اختيار حجم المكثف بحرية أكبر [6].

9. حساب حجم المكثف المطلوب في الشبكة

يتم ربط المكثف مع الحمل 4 والحمل 3 وهما الحملين الأعلى هبوطا للجهد حيث يشتغل المتحكم لحظة ظهور أول هبوط جهد عند الحمل 4 وهو أول حمل يحدث عنده هبوط جهد وفي هذه اللحظة يكون مقدرا القدرة الفعالة (P) والقدرة المتفاعلة (Q) ومعامل القدرة (PF) عند الحملين هو

$$P = 1.382 \text{ MW}, Q = 1.270 \text{ MVAR}, PF = 0.73 \text{ lag} \quad (16)$$

عند الحمل 4:

$$P = 2.877 \text{ MW}, Q = 1.666 \text{ MVAR}, PF = 0.8667 \text{ lag} \quad (17)$$

وباستخدام الطريق الحسابية كما تم توضيحها سابقا للتأكد من دقة النتائج وبفرض أن الحمل 3 هو حمل مصنع أسمنت حيث سيكون معامل المثالي (0.78 إلى 0.80) أي بفرض معامل القدرة:

$$PF = 0.8 \text{ lagging} \quad (18)$$

أي أن:

$$S' = \frac{1.382}{0.8} = 1.7275 \text{ MVA} \quad (19)$$

والقدرة المرودة النهائية هي:

$$Q' = \sqrt{(1.7275)^2 - (1.382)^2} = 1.0365 \text{ MVAR} \quad (20)$$

وبذلك فإن حجم المكثف المطلوب يصبح

$$Q_{C3} = Q - Q' = 1.270 - 1.0365 = 0.2335 \text{ MVAR} \quad (21)$$

ولحساب مقدار المكثف المطلوب للحمل 4 وذلك بفرض أن الحمل هو حمل منزلي أي يحتوي على أحمال أساسية وهي سخانات مقاوميه تحتاج معمل قدرة (1.00)، و مصباح فلورسنت بالمكثف التي تحتاج معامل قدرة (0.95)، ومحركات حثيه التي تشتغل على معامل قدرة (0.75)، وبأخذ المتوسط لهذه العوامل:

$$PF = (1.00 + 0.95 + 0.75) \div 3 = 0.90 \quad (22)$$

أي يعني أن معامل القدرة يجب أن يكون

$$PF = 0.9 \text{ lagging} \quad (23)$$

أي أن:

$$S' = P \div PF = 2.877 \div 0.9 = 3.1966 \text{ MVA} \quad (24)$$

والقدرة المرودة النهائية هي:

$$Q' = \sqrt{(3.1966)^2 - (2.877)^2} = 1.3934 \text{ MVAR} \quad (25)$$

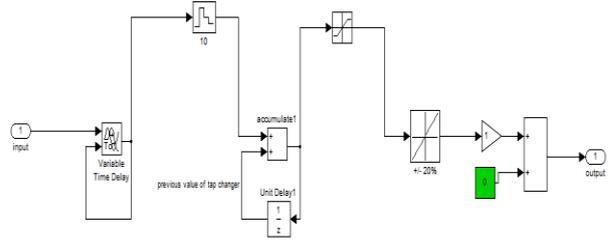
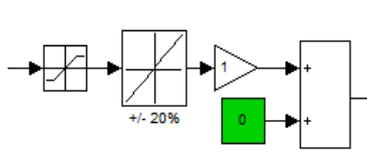
وبذلك فإن حجم المكثف المطلوب يصبح

$$Q_{C4} = Q - Q' = 1.66 - 1.3934 = 0.2666 \text{ MVAR} \quad (26)$$

إذا المكثف المطلوب استخدامه في الشبكة عند التوصيل التجميعي هو

$$Q_C = Q_{C3} + Q_{C4} = 0.2666 + 0.2335 = 500 \text{ kVAR} \quad (27)$$

بعد عمل المحاكاة للشبكة وجد أن لرفع جهد القضيبي رقم 4 والقضيبي رقم 3 فوق 94% من القضيبي المرجع Slack يجب استخدام عدد 12



شكل 6. دائرة المتحكم للمكثف التعويض في الشبكة

يتضح من الدراسة السابقة الموضحة في الشكل 8-ب أنه بتغيير مقدار القدرة المسحوبة من الفترة الحالية (20.1 MVA) إلى الفترة بعد عشرة سنوات حيث تصبح قدرة الطلب في الشبكة هي (34.54 MVA), ومن الشكل 8-أ يتضح أنه لا يوجد هبوط جهد عند أي قضيب خلال الفترة الحالية حيث كان أقل جهد عند قضيب رقم 4 هو (0.9573 pu) وبالتالي ستحدث مشاكل في الجهد عند أغلب القضبان حيث سيكون أعلى نقطه هبوط جهد عند القضيب رقم 4 (0.9172 pu) وثاني أعلى نقطة هبوط جهد ستكون في القضيب رقم 3 (0.9195 pu) ولذلك تم توصيل دائرة مكثف التعويض بالقضيب رقم 4 والقضيب رقم 3 كما موضح بالشكل (9).

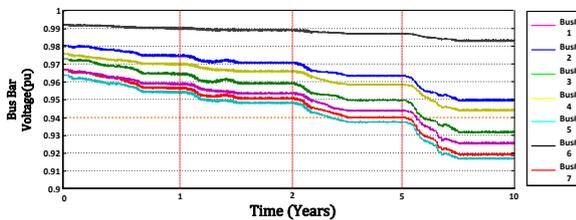
## 12. نتائج محاكاة شبكة توزيع القدرة الكهربائية 11 كيلو فولت بمصراتة

الشكل (8-أ) يوضح تغير الجهد عند قضبان التوصيل في الشبكة من الفترة الحالية إلى الفترة المستقبلية و الشكل (8-ب) يوضح مقدار التغير في الطلب للقدرة في شبكة التوزيع خلال نفس الفترة، حيث تنقسم فترة المحاكاة إلى ثلاثة مراحل عند السنة الأولى وهي الفترة الحالية و السنة الثانية و السنة الخامسة و السنة العاشرة.

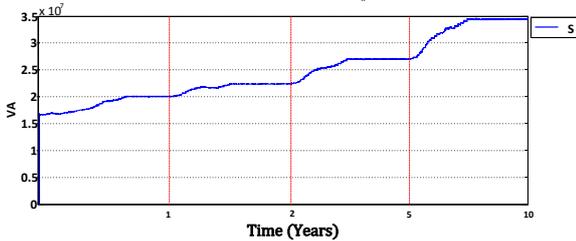
جدول 3. يوضح أجزاء ووظائف كل جزء من وحدة التحكم:

الوصف و الشكل

- المؤخر المتغير الزمن Variable time delay : يقوم بتأخير الزمن مدة 10 ثانية بسبب قيمة الجهد صغيره في بداية المحاكاة



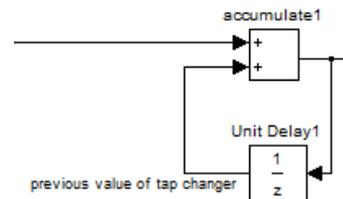
أ - التغير في الجهد عند القضبان خلال 10 سنوات



ب - التغير في الطلب على القدرة خلال 10 سنوات

شكل 7. دراسة شبكة التوزيع (11kV) خلال 10 سنوات

- مثبت القيمة السابقة للمتحكم Previous value of top changer : يقوم بتثبيت القيمة والذي يقوم بأرسالها المرحل بعد تأخيرها لمدة 10 ثوان. في حالة عدم وجود هبوط جهد ستكون القيمة صفر أما في لحظه الهبوط ستكون القيمة واحد دائما

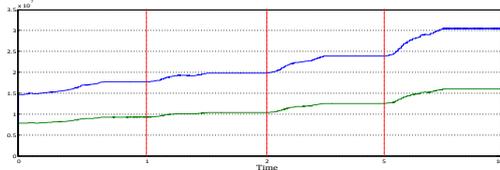


- المقارن : يقوم بمقارنه قيمة هبوط الجهد و مقنن المكثف المناسب وباستخدام المقارن يمكن إضافة مكثفات أخرى في حاله حصول هبوط جهد في المستقبل وقيمه المكثف غير كافييه.

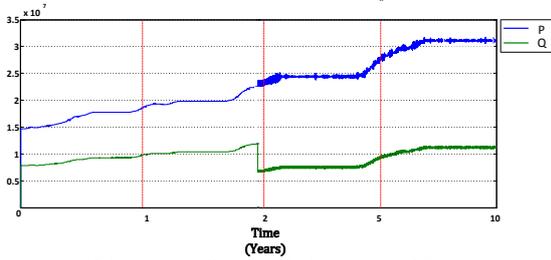
شكل 9. بعد توصيل المكثف ومقارنتها بالقيم قبل توصيله

## 14. تأثير توصيل المكثف على أحمال شبكة توزيع القدرة الكهربائية 11 كيلو فولت بمصراتة

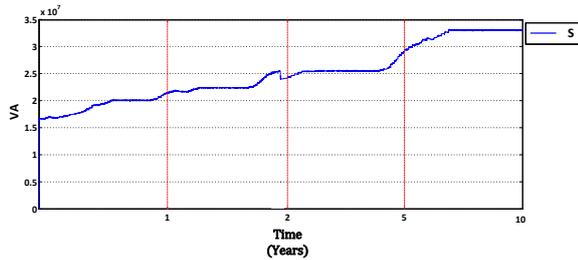
يلاحظ من الشكل 11 انخفاض سحب القدرة المركبة عند لحظة ربط المكثف في شبكة توزيع القدرة الكهربائية 11 كيلو فولت وذلك بسبب ضخ المكثف القدرة المتفاعلة التي ساهمت في رفع الجهد عند أقل نقطة هبوط جهد .



أ - الطلب في القدرة الفعالة والمتفاعلة قبل توصيل المكثف



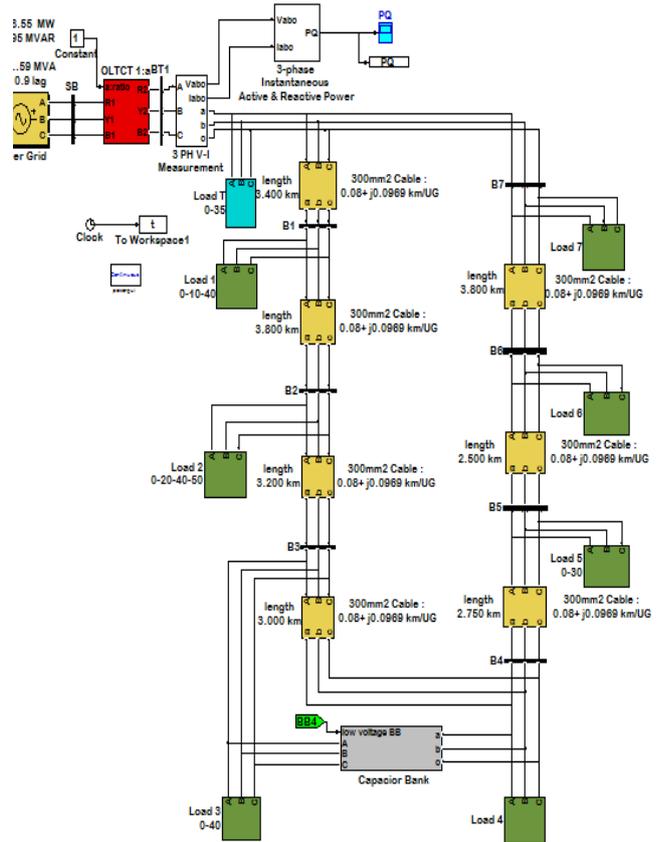
ب - الطلب في القدرة الفعالة والمتفاعلة بعد توصيل المكثف



ج - الطلب في القدرة المركبة بعد توصيل المكثف

شكل 10. القدرة الفعالة والمتفاعلة المسحوبة من الشبكة بعد توصيل المكثف ومقارنتها بالقيم قبل توصيله

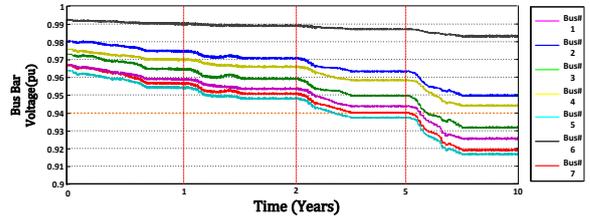
ويوضح الشكل 12 مقدار تحسين معامل القدرة عند القضيبيين الذين تم توصيل المكثف عندهما في أول لحظة حصول هبوط جهد في الشبكة، وتم الحصول على القيم التي تم الاعتماد عليها في حساب مقدار المكثف اللازم لرفع الجهد كما عند القضيبي 3 تحسن معامل القدرة من 0.85 الى 0.9 متأخر.



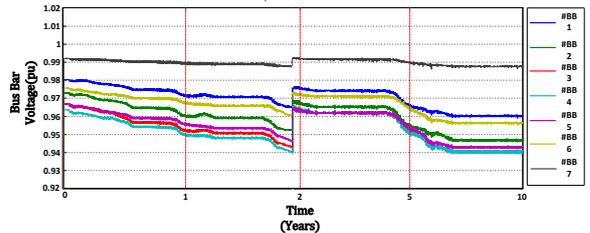
شكل 8. توصيل مكثف التعويض بشبكة توزيع القدرة 11 كيلو فولت

## 13. نتائج محاكاة شبكة توزيع القدرة (11kV) بعد توصيل مكثف الساكن:

بعد توصيل المكثف بنقطة أعلى هبوط جهد عند قضيبي رقم 4 و توصيلة بي نقطة أسوأ معامل قدرة في الشبكة عند قضيبي رقم 3 وبمحاكاة الشبكة لدراسة تأثير توصيل مكثف التعويض على هبوط الجهد في الشبكة. كما هو ملاحظ من الشكل 10-أ فإن الهبوط في الجهد تجاوز  $\pm 6\%$  من قضيبي المرجع عند بعض القضيبان وهي قضيبي رقم 2 وقضيبي رقم 3 وقضيبي رقم 4 وقضيبي رقم 5، ولكن بعد توصيل المكثف عند لحظة حدوث هبوط الجهد في الشبكة يتم ضخ قدرة متفاعلة في الشبكة بمقدار (6MVAR) فاتضح بأن مستوى الجهد عند جميع القضيبان أصبح في المستوى المسموح به كما موضح في الشكل (10-ب)



أ - التغير في الجهد عند القضيبان خلال 10 سنوات قبل توصيل المكثف في قضيبي رقم 4 وقضيبي رقم 3

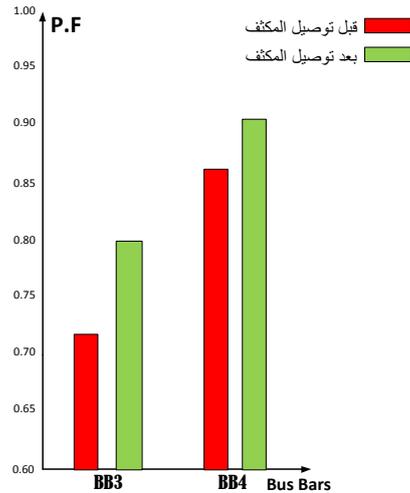


ب - التغير في الجهد عند القضيبان خلال 10 سنوات بعد توصيل المكثف في قضيبي رقم 4 وقضيبي رقم 3

المسموح به وهو ( $\pm 6\%$ ) من قضيبي المرجع (Ipu)، وكنتيجة لهذا يجب دراسة إمكانية المحافظة على مستويات الجهد ضمن ( $\pm 6\%$ ) من الجهد المرجعي بالشبكة عند الأحمال المستقبلية لفترة طويلة المدى (10 سنين مثلا) وكذلك دراسة إمكانية توصيل المكثفات التعويضية عند المستوى 11 كيلو فولت وتحسين معامل القدرة عند الأحمال الضعيفة.

## المراجع

- [1] S. Saleh, A. Mansur, N. Abdalaziz Ali, M. Nizam, M. Anwar, "Forecasting Of the Electricity Demand in Libya Using Time Series Stochastic Method for Long Term From 2011-2022", *International Journal of Innovative Research in Science, Engineering and Technology*, Vol. 3, Issue 5, May 2014.
- [2] C. Masters, "Voltage rise : the big issue when connecting embedded generation to long 11 kV overhead lines", *Power Engineering Journal*, vol. 16, pp. 5-12, 2002.
- [3]-مصطفى سليمان دليله، المحولات الكهربائية، الطبعة الأولى، جامعة التحدي، سرت، 1993.
- [4] د. وحيد مصطفى أحمد، آلات التيار المتردد، دار الكتب العلمية للنشر والتوزيع، القاهرة، 2003 ف.
- [5] أ. د محمود جيلاني، المرجع في محولات القوى الكهربائية، القاهرة، 2013.
- [6] د. عبدالمنعم موسى، المكثفات "تحسين معامل القدرة" جامعة الإسكندرية 1994.
- [7] M. Elsherif, A BenGhuzzi, A. Baaiu, "Voltage Stability for a 11kV Libyan Distribution Network to Address Future Requirements", *International Journal of Innovative Research in Science, Engineering and Technology*, Vol. 4, Issue 7, July 2015.
- [8] Prabha Kund, "Power System Stability And Control", EPRI Power System Engineering Series, New York, McGraw-Hill Inc, 1994.



شكل 11. تحسين معامل القدرة المطلوب عند قضيبي رقم 4 وقضيبي رقم 3

وأخيرا أثبتت الدراسة بأن مكثف التعويض قد عالج مشاكل هبوط الجهد في شبكة توزيع القدرة 11 كيلو فولت، حيث أن هبوط الجهد الذي حصل في الشبكة في المستقبل كان في الحد المسموح به وهو ( $\pm 6\%$ ) من قضيبي المرجع (Ipu) والجدول 4 يوضح مقارنة بين الجهود قبل وبعد توصيل المكثف.

جدول 4. قيم جهود القضيبي قبل وبعد استخدام المكثف التعويضي

المقارنة	الجهد قبل	الجهد بعد
قضيبي 1	0.9501	0.9606
قضيبي 2	0.9321	0.9473
قضيبي 3	0.9194	0.9409
قضيبي 4	0.9172	0.9409
قضيبي 5	0.9259	0.9434
قضيبي 6	0.9445	0.9567
قضيبي 7	0.9834	0.9879

## السيرة الذاتية

**د. مصطفى علي الشريف** ولد في مدينة مصراتة - ليبيا، في 5 شهر سبتمبر 1981. وحصل على درجة البكالوريوس في الهندسة الكهربائية والالكترونية من جامعة سرت- ليبيا، في عام 2003. تحصل على ماجستير هندسة من جامعة نوتنجهام ترنت بالمملكة المتحدة عام 2007. تحصل على شهادة الدكتوراه في نظم القدرة الكهربائية بشبكات التوزيع القدرة الكهربائية من جامعة درم بالمملكة المتحدة في عام 2013. حاليا أستاذ مساعد في قسم الهندسة الكهربائية والالكترونية في جامعة مصراتة منذ عام 2014 ومجال بحثه في التحكم في أنظمة القدرة الكهربائية وأنظمة الطاقة فائقة التوصيل.



**د. الصديق امحمد الزواوي**، تحصل على بكالوريوس هندسة كهربائية من جامعة مصراتة، ليبيا، 2006. تحصل على الماجستير من جامعة نوتنجهام، المملكة المتحدة، 2010. تحصل على الدكتوراه من جامعة كاردف، المملكة المتحدة، 2016. يعمل حاليا كعضو هيئة تدريس في جامعة مصراتة منذ عام 2016، ومحاضر في العديد من مؤسسات التعليم العالي في ليبيا.



**حمزة الطويل** ولد في مدينة مصراتة- ليبيا، في 11 نوفمبر 1994. وهو طالب جامعي في قسم الهندسة الكهربائية والالكترونية، جامعة مصراتة. مجال بحثه حول كيفية التحكم في استقرار الجهد لشبكة توزيع القدرة الكهربائية باستخدام المكثفات التعويضية الساكنة.



**أ.إسماعيل البطوخ** ولد في مدينة مصراتة، ليبيا، في 6 يونيو 1977. في عام 2000 حصل على بكالوريوس من قسم الهندسة الكهربائية، كلية الهندسة، جامعة عمر المختار، البيضاء، ليبيا. وقد ركز مشروعه على دراسة نموذج مبسط لنظام اتصالات بتوجيه متتابعة انتشار الطيف. في عام 2008 حصل على درجة الماجستير من جامعة طرابلس، ليبيا. وكان موضوعه الرئيسي بعنوان استخدام الشبكة العصبية الاصطناعية للسيطرة على مركبة تحت الماء مستقلة ذاتيا. يعمل حاليا كعضو هيئة تدريس في جامعة مصراتة منذ سبتمبر 2009 بدرجة محاضرا مساعدا بقسم الهندسة الكهربائية والالكترونية بكلية الهندسة بجامعة مصراتة، ليبيا. ومنذ أغسطس 2013 ترقى ليصبح محاضرا في جامعة مصراتة، مصراتة، ليبيا.



## الخلاصة

الهدف الأساسي لهذا العمل هو دراسة استقرار الجهود في شبكات توزيع القدرة الكهربائية وذلك باستخدام بيئة نمذجة ومحاكاة شبكات توزيع القدرة الكهربائية (Simulink-Simpower) بغرض الحصول على نتائج مشابهة للواقع. في هذا الاتجاه تم اختيار شبكة توزيع القدرة الكهربائية بمدينة مصراتة كنموذج للبحث وتمت محاكاتها باستخدام (-Simulink-Simpower) وتحديد أقصى هبوط للجهد لشبكة توزيع 11 كيلو فولت بمدينة مصراتة وكذلك معرفة مدى تغير مستويات الجهد بهذه الشبكة عند الأحمال القصوى الحالية (20.1MVA) والأحمال المستقبلية (34.54MVA). وتحديد أعلى هبوط جهد عند القضيبي 4، حيث كانت قيمته عند الحمل الحالي (0.9545 pu) وهذا يعتبر مسموح به ضمن الحد ( $\pm 6\%$ ) وعند الحمل المستقبلي وجد أن مقدار الجهد عند نفس القضيبي (0.9172pu) وهو أقل من النسبة المسموح بها، لذلك تم توصيل المكثفات التعويضية وذلك لرفع الجهد عند نقطة أعلى هبوط جهد في شبكة توزيع القدرة الكهربائية 11 كيلو فولت.

من خلال هذا العمل تم تحسين مستويات هبوط الجهد من الأحمال الحالية (20.1MVA) إلى الأحمال المستقبلية باستخدام المكثفات التعويضية وذلك بتوصيلها عند القضيبي 4 والقضيبي 3 لأنهما القضيبيين الأعلى نسبة هبوط بالترتيب. وذلك باستخدام طريقة التوصيل التجميعي للأحمال وتم تحديد نوع وحجم المكثف المناسب ومقدار القدرة المتفاعلة عن طريق معامل القدرة حيث كان معامل القدرة عند قضيبي رقم 4 هو (0.86 lagging) وعند قضيبي رقم 3 هو (0.73lagging) فأصبح معامل القدرة (0.9 lagging) عند قضيبي رقم 4 و (0.80lagging) عند قضيبي رقم 3، بالتالي فإن مقدار المكثف هو (6MVAR) اللازم لرفع الجهد وجعله في المستوى