



## وضعیت موجود و آینده‌ها در شبکه‌های توزیع

حسن نصرآزادانی

شرکت برق منطقه‌ای اصفهان

### چکیده:

باتوجه به نقش بارهای غیرخطی در ایجاد هارمونیکها و سیر جایگزینی این بارها در مصرف‌کننده‌های خانگی، تجاری و صنعتی هر ساله بر میزان اعوجاج ولتاژ شبکه افزوده میگردد. در صورت تجاوز این اعوجاج از مقادیر مجاز که توسط استانداردهای معتبر و از جمله استاندارد حدود مجاز هارمونیکها در سیستم برق ایران [۱] مشخص گردیده است، شرکت‌های برق ملزم به اتخاذ تدابیری جهت کنترل آن خواهند بود.

در این مقاله دوفیدر ۲۰KV با طولهای مختلف از دو ایستگاه فوق توزیع انتخاب گردیده است طی نمونه برداری از جریان این فیدرها و فیدرهای ۳۸۰V مربوط به آنها در زمانهای مختلف و همچنین بر اساس نمونه برداری از بارهای مولدها و مومونیک مصارف خانگی و تجاری، شرایط فعلی اعوجاج هارمونیک و ولتاژ در نقطه اتصال مشترک (محل تغذیه) بررسی گردیده است. سپس بامدلسازی فیدرها جهت محاسبات هارمونیک و بادرنظر گرفتن نرخ رشد بارهای غیرخطی میزان اعوجاج ولتاژ در سالهای آتی محاسبه گردیده است که نتیجه آن حاکی از ایمن بودن فیدرهای کوتاه و وخیم شدن اعوجاج ولتاژ فیدرهای بلند طی سالهای آتی است.

تاسالهای نه چندان دور تنها منبع ایجاد جریانهای هارمونیک در سیستمهای قدرت، ترانسفورماتورهای قدرت در اثر گذرنقطه کار از نقطه زانوی مغناطیسی هسته بود. با پیشرفت علم الکترونیک و کاربرد المانهای الکترونیکی در وسایل مختلف، سیستمهای قدرت نیز شاهد ظهور این وسایل در شبکه بوده است. آنچه که امروز اتفاق می افتد گسترش روزافزون و تنوع اینگونه سیستمهای الکترونیکی و عناوین مختلف در شبکه می باشد که اصطلاحاً بارهای غیر خطی نامیده می شوند. مسئله صرفه جوئی و تمرکز بر تعدیل منحنی بار و مصرف از مسائل مهمی محسوب میگردد که استفاده از وسائلی مانند لامپهای کم مصرف با بالاست الکترونیکی و سیستمهای کنترل ضریب قدرت شبکه و موتورهای الکتریکی و همچنین تنظیم کننده های قدرت ورودی و خروجی موتورهای الکتریکی را اجتناب ناپذیر خواهد نمود. [۶-۱]

اینگونه دستگاههای الکترونیکی در مصارف خانگی شامل تلویزیون، رادیوپخش، ویدئو و با یک سیر جایگزینی لامپهای کم مصرف با بالاست الکترونیکی می باشند. کامپیوترهای شخصی و تجهیزات وابسته مانند چاپگرها و همچنین شارژرهای ازدیگر وسایل الکترونیکی در مصارف تجاری بشمار می روند. سیستمهای کنترل سرعت ماشینهای الکتریکی و مبدل های AC-DC، DC-DC، DC-AC و AC-AC نیز از جمله بارهای غیر خطی در مصارف تجاری و صنعتی محسوب میگردند. در سیستمهای قدرت و وسائلی که بر اساس تخلیه گازها و یا ایجاد قوس و جرقه کار میکنند فراوان وجود دارد. این وسایل شامل لامپهای فلورسنت، بخار سدیم و بخار جیوه و کوره های قوسی هستند که همگی تقریباً هارمونیکهای مشابهی تولید می نمایند.

تجهیزات نامبرده بالا بعنوان منابع جریان هارمونیک موجب افت ولتاژ هارمونیک روی امپدانس تونن شبکه در نقطه اتصال مشترک خواهند شد که این افت به ولتاژ تونن افزوده شده و ولتاژ محل تغذیه مصرف کننده ها را دچار هارمونیک خواهد نمود.

از جمله آثار سوء هارمونیکها بر تجهیزات می توان به تأثیر آنها بر خازنهای به دلیل تلفات دی الکتریک بالاتر، لامپهای روشنائی و المانهای حرارتی در جذب قدرت بیشتر و کوتاه شدن طول عمر مفید، موتورهای آسنکرون بدلیل تلفات بیشتر و گشتاورهای نوسانی، ترانسفورماتور هادر بروز تلفات بیشتر، رله های حفاظتی، وسایل اندازه گیری و ترانس دیوسرها در سنجش و عملکرد اشتباه، کلیدها بدلیل افزایش شیب جریان در نقطه صفر و مشکل قطع، عایقها، فیوزها، تداخل سیستمهای

## ۲- اندازه‌گیری و بررسی هارمونیکها درباره غیرخطی مصارف خانگی، تجاری و صنعتی

در راستای بررسی میزان هارمونیک زائی وسایل الکترونیکی و غیرالکترونیکی اقدام به نمونه برداری از جریانهای وسایل مختلف که مصارف عمده خانگی، تجاری و بادصد کمی صنعتی را تشکیل می دهند، شده است. این وسایل شامل تلویزیون، ویدئو، رادیوپخش، کامپیوترهای شخصی، لامپهای کم مصرف با بالاست الکترونیک، لامپهای فلورسنت و یخچال می باشد (شکل ۱). با آنالیز تبدیل فوریه مفصل شکل موجها، دامنه مؤلفه های هارمونیک اصلی و مرتبه های بالاتر بدست آمده است که همگی نشاندهنده هارمونیکهای فردی هستند که با افزایش مرتبه از دامنه آنها کاسته می گردد. دروسایل الکترونیکی مزبور که شکل موج پالسی دارند به میزان کمی هارمونیکهای زوج وجود دارد که با توجه به دامنه کم آنها نسبت به دامنه هارمونیکهای فردی میتوان از آنها صرف نظر نمود. با توجه به تعدد جداول مربوط به دامنه هارمونیکهای این وسایل تنها اعوجاج هارمونیک کل<sup>(۱)</sup> جریان آنها براساس رابطه زیر محاسبه و در جدول (۱) آورده شده است.

$$THD = \frac{\left( \sum_{n=2}^N I_n^2 \right)^{\frac{1}{2}}}{I_1} * 100$$

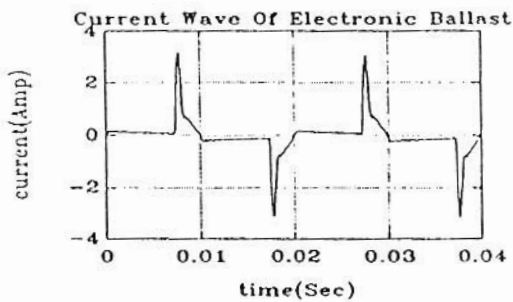
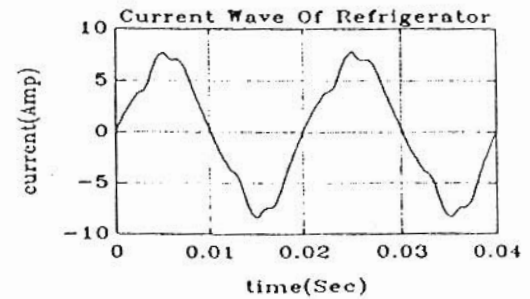
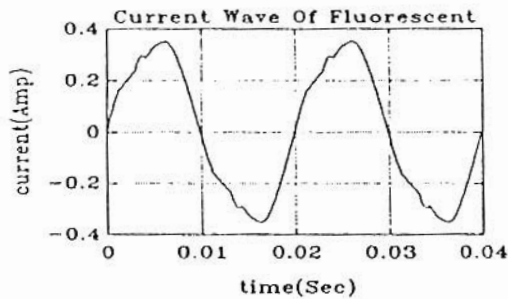
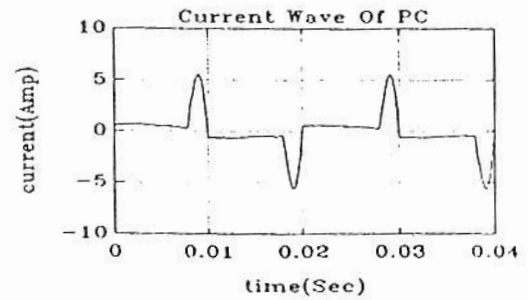
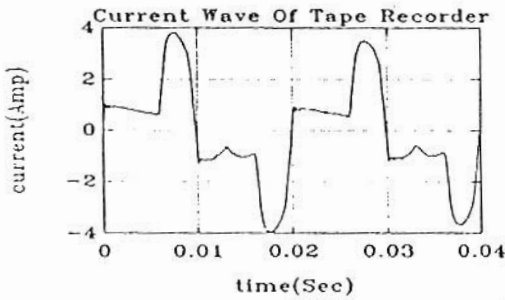
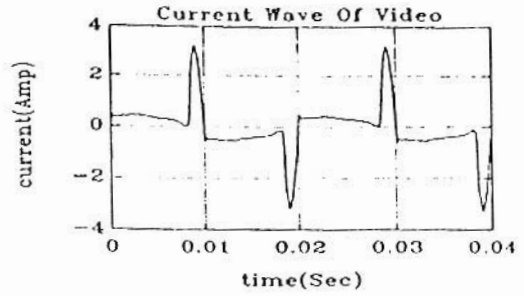
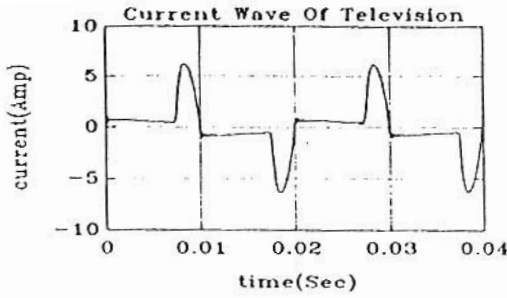
در این رابطه  $I_n$  دامنه هارمونیک جریان مرتبه  $n$  می باشد و  $I_1$  دامنه جریان مؤلفه اصلی است.

جدول ۱: اعوجاج هارمونیک کل جریان وسایل شکل (۱)

تلویزیون	رادیوپخش	ویدئو	کامپیوتر شخصی	لامپ فلورسنت	بالاست الکترونیک	یخچال	THD
۱۱۶	۷۳	۱۵۹	۱۴۰	۱۰/۵	۱۵۲	۱۱/۳	

با توجه به شکل موجهای فوق و همچنین شکل موجهای مربوط به مبدلهای جریان و یکسوکنده ها و مبدلهای AC جهت کنترل دور موتورها، بارهای غیرخطی رامیتوان به چهارگروه مختلف تقسیم نمود.

[۱۰،۷،۶،۳،۲]



شکل ۱: شکل موجهای جریان در

تلویزیون، ویدئو، رادیوپخش، کامپیوتر شخصی، لامپ فلورسنت، لامپ کم مصرف اسرام و یخچال فریزر

گروه ۱: بارهای غیرخطی با پالسهای مجزا در هر نیم سیکل که مربوط به وسائلی مانند تلویزیون، ویدئو، رادیوپخش، لامپهای کم مصرف بالاست الکترونیکی و سیستم کنترل دور تکفاز میباشد این شکل موجهابسته به پهنای پالس می توانند دارای اعوجاج هارمونیک کلی از ۴۰٪ تا ۱۶۰٪ باشند.

گروه ۲: بارهای غیرخطی با موجهای ذوزنقه‌ای یا نزدیک به موج مربعی که مربوط به یکسوکننده‌های تکفاز با اندوکتانس صاف‌کننده بالا، باطری شارژرها، سیستمهای کنترل دور موتورهای سری، دسته‌ای از بالاستهای الکترونیکی با فیلتر مخصوص و بالاخره اینورترهای نوع منبع جریان می باشد.

گروه ۳: بارهای غیرخطی با دو پالس در هر نیم سیکل که مربوط به سیستمهای کنترل دور سه فاز بوده و اعوجاج هارمونیک کل آنها به ۱۰٪ میرسد که با اتخاذ تدابیری جهت حذف هارمونیک سوم یا معرفی اندوکتانس ورودی میتوان میزان آنها را به ۶۰٪ کاهش داد.

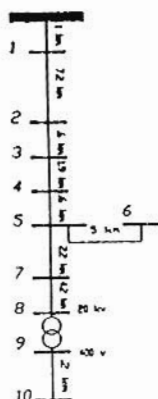
گروه ۴: بارهای غیرخطی با شکل موج سینوسی معوج ناشی از وسائلی فرومغناطیسی شامل ترانسفورماتورها و موتورهای الکتریکی و همچنین تجهیزات تخلیه‌ای که اعوجاج هارمونیک کل جریان آنها تقریباً به ۲۰٪ میرسد.

### ۳- اندازه‌گیری هارمونیکها در فیدرهای تحت مطالعه

جهت بررسی شرایط موجود و آتی هارمونیکها دو فیدر ۲۰ کیلوولت F1 و F2 با طولهای مختلف به ترتیب از دو ایستگاه KV ۶۳/۲۰ شهر کرد و هزار جریب (تحت پوشش شرکت برق منطقه ای اصفهان) انتخاب شده است. (شکل ۲)

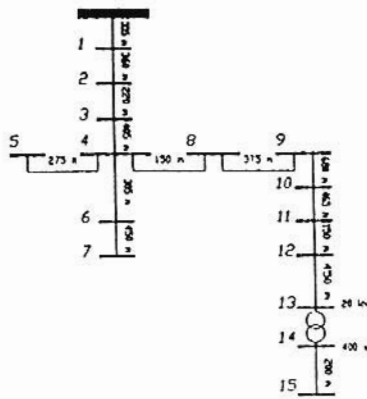
فیدر F1 توسط شبکه هوایی با حداکثر طول ۱۷ کیلومتر از داخل شهر به طرف حومه شهر امتداد یافته است. این فیدر بعنوان شاخصی برای فیدر هائی است که یاب به طرف خارج شهر امتداد دارند و یا توسط یک ایستگاه فوق توزیع واقع در حومه شهر به طرف داخل شهر کشیده شده‌اند و لذا اینگونه فیدرها معمولاً دارای طول زیادی می باشند. فیدر F2 توسط شبکه زیر زمینی و با حداکثر طول ۳/۶ کیلومتر قسمتی از داخل شهر را تغذیه می نماید. هر دو فیدر عمده‌تاً مصارف خانگی، تجاری و بصورت بسیار معدود صنعتی را تغذیه می نمایند.

Substation 63/20 KV



(ب)

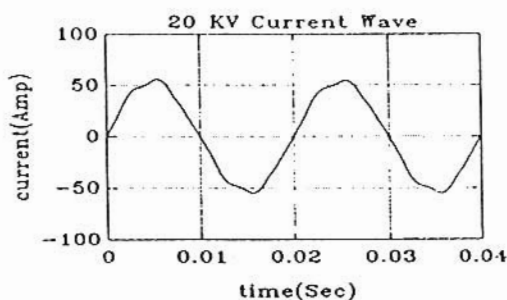
Substation 63/20 KV



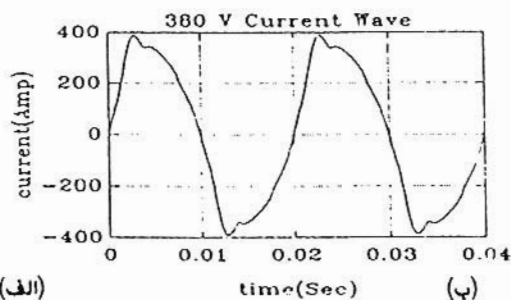
(الف)

شکل ۲: الف: شمای تکخطی فیدر F2 ایستگاه KV ۶۳/۲۰ هزار جریب

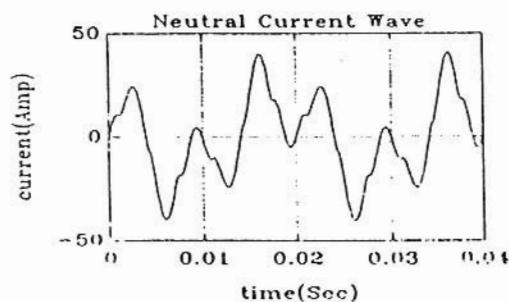
ب: شمای تکخطی فیدر F1 ایستگاه KV ۶۳/۲۰ شهرکرد



(الف)



(ب)



(ج)

شکل ۳: شکل موجهای جریان در

الف: فیدر ۲۰ کیلوولت

ب: فیدر ۳۸۰ ولت

ج: نوترال فیدرهای ۳۸۰ ولت

بازمونه گیری از جریان فیدرها در پستهای فوق توزیع مربوطه حداکثر اعوجاج جریان طی ساعات میانی روز و شامگاه بدست آمده که در شکل (۳-الف) آورده شده است. نتایج آنالیز فوریه موج جریان توأم با اعوجاج هارمونیک کل در جدول (۲) آورده شده است. همچنین شکل موج جریان فاز و نوترال در فیدرهای ۳۸۰ ولت طی ساعات مختلف و در مکانهای مختلف اندازه گیری شده است که شکل (۲الفوب) آنها را نشان می دهد. نتایج آنالیز این دو نمونه نیز در جدول (۲) آورده شده است. بدلیل وجود اتصال مثلث-ستاره ترانسفورماتورهای توزیع هارمونیک سوم به طرف ۲۰KV ترانسها منتقل نشده است که نتایج جدول (۲) مبین این واقعیت میباشد.

جدول ۲: اعوجاج تکلی و کلی جریان بر حسب درصد

THD	هارمونیک مرتبه				
	اول	سوم	پنجم	هفتم	
۴/۲۰۵	۱۰۰		۳/۷۶۶	۱/۷۵۶	فیدر ۲۰KV
۶/۳۸۵	۱۰۰	۲/۹۷۶	۵/۰۶۳	۲/۵۰۴	فیدر ۳۸۰V
۱۰۸/۲	۱۰۰	۱۰۶/۳	۹/۴۹	۲/۹۳۳	نوترال

همچنین میزان اعوجاج تکلی و کلی ولتاژ طی نمونه برداریهای فوق در فیدرهای تحت مطالعه در جدول (۳) آورده شده است. لازم بذکر است که براساس استاندارد حدود مجاز هارمونیکها در سیستم برق ایران [۱] حداکثر مقدار مجاز برای هارمونیکهای فرد و زوج ولتاژ بر ترتیب ۰.۳٪ و ۱.۵٪ و برای اعوجاج هارمونیک کل ولتاژ ۵٪ در شینه های ۲۰KV و ۳۸۰V تعیین گردیده است. بنابراین تحت شرایط فعلی هارمونیکها در محدوده مجاز قرار دارند.

جدول ۲: اعوجاج تکلی و کلی ولتاژ بر حسب درصد

THD	هارمونیک مرتبه				
	اول	سوم	پنجم	هفتم	
۱/۲۷	۱۰۰		۱/۲۷		ایستگاه فوق توزیع
۱/۴۱۸	۱۰۰		۱/۴۱۸		نابویه ترانسفورماتور آخر خط

#### ۴- مدلسازی فیدرها و بررسی اعوجاج هارمونیک ولتاژ در آینده

در صورت اعمال یک ولتاژ سینوسی به بار غیرخطی، جریان اعوجاجی ایجاد میگردد. از آنجا که سیستمهای قدرت به گونه‌ای طراحی می‌شوند که ولتاژ تنظیم شده‌ای را در اختیار مصرف‌کننده قرار دهند و بعبارتی امیدانس منابع در مقایسه با امپدانس بار کم است بنابراین می‌توان تصور نمود که ولتاژ تقریباً شکل سینوسی خود را داراست و لذا شکل موج جریان بارهای غیرخطی مستقل از شکل موج ولتاژ است و در نتیجه براحتی میتوان بارهای غیرخطی را در سیستمهای قدرت بصورت منابع ثابت هارمونیک جریان تصور نمود. این منابع با تزریق جریان هارمونیک به شبکه ایجاد افت ولتاژ هارمونیک روی امپدانس سری خطوط و ترانسها می‌نمایند که به ولتاژ سینوسی منبع افزوده شده و باعث معوج شدن ولتاژ در نقطه اتصال مشترک با محل تغذیه میگردد.

باتوجه به مطالب فوق، امپدانس فیدرها برحسب فرکانس مربوط به هر هارمونیک محاسبه گردیده است. با استفاده از بارکل فیدرهای تحت مطالعه و استفاده از جدول (۲) که مشخص کننده میزان هر هارمونیک نسبت به جریان کل است منابع جریان هارمونیک در محل مصرف در هر شینه معرفی گردیده‌اند. لازم بذکر است که برای رسیدن به مقدار اعوجاج ولتاژ برای آخرین مشترک در انتهای فیدرها همانطوری که شکل (۲) نشان می‌دهد ترانسفورماتور توزیعی با قدرت ۳۱۵KVA به آخرین شینه فیدرها اتصال یافته است که شبکه ۳۸۰ ولتی را با طول ۲۰۰ متر تغذیه می‌نماید. پس از انجام محاسبات، افت ولتاژهای مربوط به هر هارمونیک برحسب درصدی از ولتاژ نامی (۲۳۱ ولت) مشخص گردیده است که نتایج آن با توضیحی که در زیر داده خواهد شد در جدول (۴) آورده شده است. در این محاسبات اثر هارمونیک سوم جریان بدلیل نوع اتصال ترانسفورماتورهای توزیع تنها برای شبکه ۳۸۰۷ منظور گردیده است. بدیهی است برای رسیدن به اعوجاج هارمونیک ولتاژ در محل تغذیه بایستی این افت ولتاژها به اعوجاج ولتاژ در ایستگاه فوق توزیع که در جدول (۳) آورده شده است اضافه گردد. تطبیق نتایج محاسباتی و مقادیر اندازه‌گیری شده دال بر صحت مدلسازی و محاسبات بوده و در این راستا در مقطع بعد با در نظر گرفتن سیر جایگزینی و تکنولوژی روبه رشد بارهای غیرخطی، طی مراحل مختلف اقدام به افزایش میزان اعوجاج جریان از ۱٪ تا ۱۵٪ با گامهای یک درصدی شده است و سپس بر این اساس برای هارمونیکهای مختلف محاسبات افت ولتاژ هارمونیک صورت پذیرفته است که نتایج آنرا جدول (۴) نشان می‌دهد.



جدول ۴: اعوجاج هارمونیک ولتاژ بر حسب مقادیر مختلف هارمونیک جریان

درصد افت ولتاژ روی فیدر F2 برای هارمونیک			درصد افت ولتاژ روی فیدر F1 برای هارمونیک			درصد اعوجاج هارمونیک جریان
مرنه			مرته			
هفتم	پنجم	سوم	هفتم	پنجم	سوم	
۰/۱	۰/۱	۰/۱	۰/۴	۰/۳	۰/۱	۱
۰/۲	۰/۲	۰/۲	۰/۸	۰/۶	۰/۲	۲
۰/۴	۰/۳	۰/۲	۱/۲	۰/۹	۰/۳	۳
۰/۵	۰/۴	۰/۳	۱/۶	۱/۲	۰/۴	۴
۰/۶	۰/۵	۰/۴	۲	۱/۵	۰/۵	۵
۰/۷	۰/۶	۰/۵	۲/۴	۱/۸	۰/۶	۶
۰/۹	۰/۷	۰/۶	۲/۸	۲/۱	۰/۷	۷
۱	۰/۸	۰/۶	۳/۲	۲/۴	۰/۸	۸
۱/۱	۰/۹	۰/۷	۳/۶	۲/۷	۰/۹	۹
۱/۲	۱	۰/۸	۴	۳/۱	۱	۱۰
۱/۴	۱/۱	۰/۹	۴/۴	۳/۴	۱/۲	۱۱
۱/۵	۱/۲	۰/۹	۴/۸	۳/۷	۱/۲	۱۲
۱/۶	۱/۳	۱	۵/۲	۴	۱/۳	۱۳
۱/۷	۱/۴	۱/۱	۵/۶	۴/۳	۱/۴	۱۴
۱/۹	۱/۵	۱/۲	۶	۴/۶	۱/۵	۱۵

باتوجه به جدول (۴) نتیجه میگردد فیدر F2 بدلیل طول کوتاهتر بمراتب از فیدر F1 از نظر

اعوجاج ولتاژ ایمن تر میباشد.

در صورتی که در پستهای فوق توزیع اعوجاج هارمونیک سوم و هفتم ولتاژ راسفر و هارمونیک پنجم ولتاژ را ۱/۲۷٪ فرض نمائیم (جدول ۳). تحت شرایط فعلی که طبق جدول (۲) اعوجاج هارمونیک سوم، پنجم و هفتم جریان بترتیب ۲/۹۷۶، ۳/۷۷۶ و ۱/۷۵۶ میباشد با استفاده از جدول (۴) و توسط درون‌یابی میتوان افت ولتاژهای هارمونیک متناظر را استخراج نمود که با افزودن آن به اعوجاج ولتاژ منبع، اعوجاج ولتاژ در محل تغذیه برحسب درصد بصورت زیر بدست می‌آید.

F1:

$$V_3 = 0.13 + 0 = 0.13$$

$$V_5 = 1.13 + 1.27 = 2.4$$

$$V_7 = 0.17 + 0 = 0.17$$

$$\text{THD} = 2.52$$

F2:

$$V_3 = 0.12 + 0 = 0.12$$

$$V_5 = 0.375 + 1.27 = 1.645$$

$$V_7 = 0.175 + 0 = 0.175$$

$$\text{THD} = 1.67$$

در صورتی که فرض نمائیم هر ساله نیم درصد به اعوجاج جریان اضافه گردد پس از طی ۵ سال به کمک جدول (۴) و با انجام محاسبات بالا هارمونیکهای ولتاژ مقادیر زیر را خواهند داشت. (فرض می‌گردد اعوجاج ولتاژ در پست فوق توزیع همان مقادیر قبل رداشته باشد).

F1:

$$V_3 = 0.1547 + 0 = 0.1547$$

$$V_5 = 1.188 + 1.27 = 2.458$$

$$V_7 = 1.17 + 0 = 1.17$$

$$\text{THD} = 3.62$$

F2:

$$V_3 = 0.1448 + 0 = 0.1448$$

$$V_5 = 0.627 + 1.27 = 1.897$$

$$V_7 = 0.1526 + 0 = 0.1526$$

$$\text{THD} = 2.102$$

باردیگر محاسبات شرایط فعلی و آینده، دلالت بر حاد بودن شرایط فیدر بلندتر دارد با فرضی که در قسمت دوم محاسبات مبنی بر افزایش اعوجاج جریان بمیزان سالانه ۰/۵٪ شد نتیجه می‌گردد در پنج سال آینده هارمونیک سوم از محدوده مجاز تجاوز مینماید. در صورت منظور کردن نرخ رشد دقیق بارهای غیرخطی که زمینه تحقیق آتی مؤلف است با استفاده از جدول (۴) میتوان اعوجاج واقعی تر ولتاژ رادر آینده پیش‌بینی نمود.

## ۵- نتیجه گیری و پیشنهادات

باتوجه به بررسی انجام شده حادثه‌ها و اعوجاج هارمونیک ولتاژ طی سالهای آینده اجتناب ناپذیر می‌باشد. سیر جایگزینی بارهای غیرخطی بر اساس دسته‌بندی که در متن مقاله ارائه شد موجب می‌گردد که اعوجاج تک‌یاکلی ولتاژ از محدوده مجاز خارج گردد و این مسئله در فیدرهای بلند و دتر اتفاق خواهد افتاد. طبیعی است که استفاده از فیلتر و یا تزریق هارمونیک [۸] در این شرایط میزان اعوجاج در محدوده مجاز حفظ خواهد نمود ولیکن باتوجه به نتایج حاصله و اهمیت موضوع، شرکت‌های برق می‌توانند با اتخاذ تدابیری که ذیلاً مطرح می‌گردد، زمان وقوع شرایط نامتعارف را به تأخیر اندازند.

الف: شرکت‌های برق با جدی گرفتن مسئله بایستی قبل از پذیرفتن مشترکین صنعتی و یا شهرکها و مجتمع‌های مسکونی و تجاری ضمن بررسی نوع بار آنها، در صورت نیاز مشترک را ملزم به استفاده از فیلترهایی که جهت تضعیف هارمونیک‌های قالب طراحی می‌گردد، نمایند.

ب: در طراحی بانک‌های خازنی مورد نیاز در پست‌های فوق توزیع و یا روی فیدرهای ۲۰KV [۹] تجدیدنظر گردیده و جهت اجتناب از احتمال وقوع رزونانس‌های سری و موازی ناشی از آن‌ها و کتانسهای سری شبکه و خازنها که بمراتب اعوجاج هارمونیک ولتاژ را تشدید می‌نمایند، محاسبات دقیقی انجام گیرد. از طرفی لازم است توسط شرکت‌های برق دستورالعمل‌های بهره‌برداری جهت تعیین چگونگی ورود بانک‌های خازنی از نظر تعداد و زمان ورود آنها برای اجتناب از رزونانس‌ها تنظیم و به پست‌های فوق توزیع ارسال گردد.

ج: چنانچه مقرر گردد سیر جایگزینی لامپ‌های کم‌مصرف توسط شرکت‌های برق صورت گیرد لازم است ضمن مطالعه، این حرکت از فیدرهای کوتاه آغاز گردد. [۱۰]

د: در تولید و واردات وسایل و تجهیزات الکترونیکی و بعبارتی بارهای غیرخطی مسئله هارمونیک‌زائی آنها مدنظر قرار گرفته و دستورالعمل‌های استاندارد در مورد آنها اعمال شده و در صورت نیاز تدوین گردد.

۱- "استاندارد حدود مجاز هارمونیکها در سیستم برق ایران" امور برق معاونت تحقیقات و تکنولوژی وزارت نیرو، ۱۳۷۳

2- A.E.Emanuel, J.A.Orr "A Survey of Harmonic Voltages and Currents at Distribution Substation" IEEE Trans. on Power Delivery' Vol.6'No.4 'Oct.1991'pp.1883-90

3- A.E. Emanuel, D.J. Pileggi "Distribution Feeders With Nonlinear Loads in Northeast U.S.A, Part I-Voltage distortion Forecast" IEEE Trans. on Power Delivery, Vol.10'No.1, Jan.1995'pp.340-345

4- A.E. Emanuel, D.J. Pileggi "Distribution feeders With Nonlinear loads in northeast U.S.A, Part II- Economic Evaluation Of Harmonic Effect" IEEE Trans. on power Delivery, vol.100, No.1, Jan. 1995, pp. 348-354

5- A.E. Emanuel, D.J. Pileggi "The Engineering Economics Of Power System Harmonics In Substation Feeders, A Preliminary Study" IEEE Trans. on P.S., Vol.6, No.3, August 1991, pp.1092-98

6- "Power System Semiconductor Circuits" S.B.Dewan, A. Straughen, A Wiley-Interscience Publication, 1975

۷- "الکترونیک صنعتی، الکترونیک قدرت" تألیف هانس رودی بولر، ترجمه قدیر عزیزی قنادی، مرکز نشر دانشگاهی تهران، ۱۳۶۴

۸- "کاهش هارمونیک جریان بارهای غیرخطی با استفاده از روش تزریق هارمونیک در شبکه‌های توزیع" جمال نظرزاده، سیدکمال‌الدین نیک‌روش، پنجمین کنفرانس سراسری شبکه‌های توزیع نیروی برق.

۹- "جایابی خازن در خطوط توزیع انرژی الکتریکی با در نظر گرفتن اثرات هارمونیک" رضا قاضی، حمید رمضان دهنوی، ابوالقاسم عباس‌زاده، پنجمین کنفرانس سراسری شبکه‌های توزیع نیروی برق.

۱۰- "مشکلات ناشی از کاربرد انبوه لامپهای کم‌مصرف بر روی شبکه‌های توزیع" سیدحسین حسینی، افشین روشن میلانی، پنجمین کنفرانس سراسری شبکه‌های توزیع نیروی برق.