8.1-14 Katlı Hastane Projesi

İlk olarak 14 katlı ve 59.45m uzunluğunda bir hastane projesi incelenecektir. Proje bilgileri:

Bina Kullanım Amacı	Hastane
Bina kullanım sınıfı	BKS=1
S _{DS}	0.5912
Deprem tasarım sınıfı	DTS=2a
H _N	42.3m
Bina yükseklik sınıfı	BYS=3
Yeni/Mevcut yapı	Yeni Yapı

Tablo 8.1 : İncelenecek hastane projesinin özellikleri

Tabloda verilen bilgilerine göre, yapımız DTS=2a grubuna dahildir. Yapı toplam uzunluğu 59.45m, bodrum yüksekliği 17.15m'dir. Bu sebeple bodrum üstündeki yükseklik 42.3m olup yapı BYS=3 sınıfına girmektedir.

Yapılması gereken analizler, TBDY2018 madde 4.1.4.2'de tanımlanmıştır:

"4.1.4.2 – Tablo 3.4(a)'ya göre Deprem Tasarım Sınıfı DTS=1a, DTS=2a ve aynı zamanda Bina Yükseklik Sınıfı BYS=2, BYS=3 olan binalarda;

(a) DD-2 deprem yer hareketinin etkisi altında I = 1.5 alınarak bu Bölüm'deki DGT hesap esasları ile yapılan tasarım bir ön tasarım olarak gözönüne alınacaktır.

(b) Ön tasarımı yapılan bina taşıyıcı sistemi bu kez DD-1 deprem yer hareketinin etkisi altında Tablo 3.4(a)'da İleri Performans Hedefi olarak tanımlanan Kontrollü Hasar (KH) performans hedefini ve ayrıca DD-3 depremi altında Sınırlı Hasar (SH) performans hedefini sağlamak üzere Bölüm 5'e göre Şekildeğiştirmeye Göre Değerlendirme ve Tasarım (ŞGDT) yaklaşımı ile değerlendirilecek ve gerekli olması durumunda tasarım hedeflenen performans sağlanacak şekilde tekrarlanacaktır."

Tablo 3.4. Deprem Tasarım Sınıflarına Göre Yeni Yapılacak veya Mevcut Binalar İçin Performans Hedefleri ve Uygulanacak Değerlendirme/Tasarım Yaklaşımları

 (a) Yeni Yapılacak Yerinde Dökme Betonarme, Önüretimli Betonarme ve Çelik Binalar (Yüksek Binalar Dışında – BYS ≥ 2)

Deprem	$DTS = 1,1a^{(1)}, 2$	2, 2a ⁽¹⁾ , 3, 3a, 4, 4a	$DTS = 1a^{(2)}, 2a^{(2)}$			
Yer H. Düzeyi	Normal Performans Hedefi	Değerlendirme/Tasarım Yaklaşımı	İleri Performans Hedefi	Değerlendirme/Tasarım Yaklaşımı		
DD-3	_	—	SH	ŞGDT		
DD-2	KH	DGT ⁽⁵⁾	KH	DGT ^(3,4)		
DD-1	l	_	KH	ŞGDT		

Şekil 8.1: Tbdy2018 Tablo 3.4(a)

Tbdy2018 Tablo 3.4(a) kısmında yapılacak olan analizler hakkında yönlendirme bulunmaktadır. Yeni yapılacak hastane yapısı için üç adet analiz gerekmektedir. İlk olarak, yapı donatısını belirlemek için DD-2 depremi altında "Dayanıma göre Tasarım" yapılmalıdır. Bu tasarıma "Ön tasarım" denir. Ön tasarım tamamlandıktan sonra yapının DD-1 ve DD-3 depremleri için performansının da yeterli olup olmadığına bakılır. Eğer performans kriterleri sağlanmıyorsa, hasar alan elemanların donatısı artırılabilir veya taşıyıcı sistem değiştirilir.



Şekil 8.2: Hastane yapısının görseli

8.2- DD2 Depremi etkisi altında Ön Tasarım

Ön tasarım hesap adımları, herhangi bir proje oluşturulmasından farklı değildir. Yapı elemanları tanımlandıktan sonra deprem yönetmeliği parametreleri doldurulur. Bu tasarımda bina önem katsayısı olarak "1.5" alınması gerekmektedir.

Yapı Proje İsmi	HASTANE						
Kat Sayısı	14	UserKey					
Spektral ivme Katsayısı Sds/Sdı	0.591/0.219						
Taşıyıcı Sistem Davranış Katsayısı Rx/Ry	7	TBDY 2018 - YEREL İVME					
Dayanım Fazlalığı Katsayısı D	2.5	DEGERLERININ BOLONMASI					
Deprem Yapı Önem Katsayısı I	1.5	Deprem tasarım sınıfı DTS =2a					
Hareketli Yük Katsayısı n	0.3	Bina yukseklik sinifi BYS = 3 Bina kullanım sinifi BKS = 1					
Deprem Yükü Alt Yüksekliği Hx/Hy (m)	17.15	10000					
Zemin Yatak Katsayısı Ko (t/m³)	7200	DD2 ¬ Normal Performans Hedefi - KH					
Zemin Taşıma Gücü Gerilmesi qt (t/m²)	60	Değerlendirme/Tasarım :DGT					
Hareketli Yük Azaltma Katsayısı Cz	1	DD1 ¬ İləri Parformanı: Hədəfi — : KH					
Deprem Yükü Eksantirisitesi	0.05	Değerlendirme/Tasarım : ŞDGT					
Modal Analiz Min. Yük Oranı ß	0.9	DD3 ¬					
Üst Kat no (TDY icin)	14	Değerlendirme/Tasarım : SDGT					
Aplikasyon Kot Farkı (m)	-21.07	DD1 veya DD3 seçilmelidir SH : Sınırlı Həsər					
YS. CERCEVE + YS. PERDE	~	KH : Kontrollü Hasar DGT : Dayanıma Göre Tasarım ŞDGT: Şekil Değiş, Göre Tasarım					

Şekil 8.3: Yapı genel bilgileri

Bütün yapısal elemanlar girildiği ve yapı önem katsayısı seçildiğinde, program çözümle ilgili bazı yönlendirmeler yapabilir. Üç aşamalı analiz yapılacağı için, ivme spektrumu bilgileri girilirken DD-1, DD-2 ve DD-3 spektrumları mutlaka tanımlanmalıdır. Bilgi bütünlüğü açısından DD-4 depremi spektrumunun da girilmesi faydalı olur.



Şekil 8.4: Spektrum bilgileri

Yapı bilgi girişi ve depremsel özellikleri tanımlandıktan sonra, DD-2 depremi ile ön tasarın yapılır. Yapılan tasarımlar sonucunda tüm kesitler yeterli hale getirilmeli, ayrıca depremsel talepler de karşılanmalıdır.

STA4-CAD YETERSIZ ELEMAN LISTESI	Auto Zoom	×	STA4-CAD	DEPREM RAPORU	KIRISLERDE YENIDEN DAGILIM	-
KESITI VETERSIZ ELEMAN VOK.			 ✓ Dinamik I Deprem y Perde tak R = 7, De A1,82 Dü ✓ 12. ✓ TBDY 4.9. ✓ TBDY 4.9. ✓ TBDY 4.9. 	uitle oran yeterk. aga salama: x= 0.00062 y= 0.00 an moment orani (mx=0.30 Cm) prem eksantiristicai = % 5 alami ZENSIZLİKLERİRİN KONTROLU 1.893 < 42, modal analizle gözülm 3.18 22 düzensizliği sağlamaktadır. 1.3 kosulu sağlanmaktadır. X ma 2.2 koşulu sağlanmaktadır. max (050 ==0.42 tift. mr. mr. dim(h))==0.0053 < 0.0199 al=.021 < 0.0857	GHEL DEPREM RAPORU LIT GUCLU KOLON RAPORU
KSITI YETEKSZ KUJATLINS KOLON YETEKSZ 294N GRAIJESS YETEKSZ SEMM YETEKSZ OLCUL KOLOW Z	NI YETERSIZ GI YETTERSIZ ERSIZ TERSIZ			EER ANALIZ. JON BOHATI ENRAHE UH YAPIDA YUKSEK SUNEK KONTRO DR, KUSATILHIS KOLON ye KESHE		TBDY2018 TASARIM SPECTRUMU Sa (TDV2007) Sa(TBDY2018) =1.16 TDY2007

Şekil 8.5: Tasarım sonucu ve deprem raporu

Bu aşamaya gelindiğinde TBDY Bölüm 4'e göre tasarım tamamlanmış olunur.

TBDY 2018 madde 4.1.4.1'e göre:

"4.1.4.1 – Tablo 4.1'e göre bu Bölüm'ün kapsamındaki tüm binalarda, Tablo 3.4(a)'da Normal Performans Hedefi olarak tanımlanan Kontrollü Hasar (KH) performans hedefini sağlamak üzere, DD-2 deprem yer hareketinin etkisi altında bu Bölüm'de verilen DGT hesap esasları ile deprem hesabı yapılacaktır."

Başka bir değişle, Bölüm 4'de anlatılan "Dayanıma Göre Tasarım" adımları tamamlandığında, yapı "Kontrollü Hasar" performans hedefini sağlamış olur.

Deprem Yer H. Düzeyi	$DTS = 1a^{(2)}, 2a^{(2)})$						
	İleri Performans Hedefi	Değerlendirme/Tasarım Yaklaşımı					
DD-3	SH	ŞGDT					
DD-2	KH	DGT ^(3,4) ✓					
DD-1	КН	ŞGDT					

Şekil 8.6: Tamamlanan analiz adımları

8.3- DD1 Depremi etkisi altında İleri Performans Hedefi(2. Aşama Analiz)

Ön tasarımı tamamlanan yapının değişik deprem düzeylerindeki performansı gözden geçirilmelidir. İlk yapılacak analizde DD-1 depremi altında yapının "Kontrollü Hasar" performans hedefini sağlaması beklenmektedir. "Sınırlı Hasar" veya "Kesintisiz Kullanım" performans düzeyleri, "Kontrollü Hasar" dan daha yüksek bir düzey olduğu için ve "Kontrollü Hasar" performans düzeylerin bütün taleplerini de sağladıkları için, bu adımın sonucu olarak da yeterlidir.

Yapılacak performans analizlerinde, ön tasarımdan elde edilen donatı düzeni kullanılacaktır. Sta4CAD programında ön tasarım ile elde edilen donatı düzeni ve performans hesapları için kullanılacak olan donatı düzeni farklı menülerden tanımlanır. Ön tasarım sonuçlarının performans kısmına kopyalanması için, "Performans Donatı Düzenleme" menüsüne girilir.

Açılan menüde, "Yapı Donatı Düzenleme" kısmından yapının donatı düzeni topluca değiştirilebilir. "Yapı Donatı Düzenleme" kısmına girildiğinde "E1: Yeni elemanların donatısına, analiz sonucundaki donatıları kopyala" düğmesi tıklanarak donatı tanımlama işlemi yapılmış olunur.

ST YAI	A4CAD Analiz Makro menu 🔎 🗸	ANALIZ SONUCLARI	NATI DIYAFRAM DUZEN SIZLIC			_ X
		Performans analizi için	donatı belirlem	•	PRINTER 💊 YAR	DIM
	STA4-CAD DEPREM RAPORU	KIRISLERDE YENIDEN DAGILIM	-	3D VIEW		
	✓ Dinamik kütle oranı yeterli. Deprem yapı salınım: x= 0.00062 y= 0.00050 Perde taban moment orani Cmx=0.30 Cmy=0.42			R? 🛛 📰 🔎	_	0
	R= 7, Deprem eksantirisitesi= % 5 alinmistir. A1,82 DÜZENSİZLİKLERİNİN KONTROLU V 1.2< nbi=1.893 <2, modal analizle çözülmüştür VBDV 40 12 82 düzəncişliği cəşlərənəltədir.					
с н	 ✓ TBDY 4.9.1.3 b2 duzensizigi sagianmaktadır. ✓ TBDY 4.9.1.3 kosulu sağlanmaktadır. X max(di/hi) ✓ TBDY 4.9.2.2 koşulu sağlanmaktadır. max di=.021 	= 0.0053 < 0.0199 < 0.0857				
₩						
5				and -	M	
GENEL			TBDY2018 TASARIM SPECTRUMU			
1 2 3 4	NONLINEER ANALIZ, KIRIS-KOLON DONATI DUZENLEME		Sa (TDY2007) Sa(TBDY2018) =1.16			
5 6 7 8	TUM YAPIDA YUKSEK SUNEK KONTROLU					
9 10 11 12 13 14	GUCLU KOLON, KUSATILMIS KOLON ve KESME GUVENLIK KONTROLU YAPILMISTIR.	T=1.32 sn	TDY2007			
	66ý					

Şekil 8.7: Performans Donatı Düzenleme Menüsü girişi



Şekil 8.8: Ön tasarım sonuçlarının Performans kısmına kopyalanması

Bu noktaya gelindiğinde, artık yapısal elemanların ebatları ve donatı düzeni tamamen tanımlanmış olunur. Performans analizi yapmak için tüm bilgiler hazır durumdadır. Yapı bilgi girişinden proje

tekrar açılır. Bütün elemanlara malzeme olarak "E2" malzemesi atanmalıdır. Program, performans analizleri yaparken "E1" malzemesinin donatısını kendisi tasarlamakta, "E2-E9" malzemelerinin donatılarının ise mühendis tarafından atanmasını beklemektedir. Bu yüzden performans menüsünden bütün yapıya "E2" malzemesi atanır.



Şekil 8.9: Tüm yapının mevcut eleman olarak işaretlenmesi

Bunu topluca yapmak için:

- 1. "Tüm katlarda seçim opsiyonu" tıklanır
- 2. "Tüm elemanların seçilmesi" tıklanır

Böylece iki adımda bütün yapıya E2 malzemesi atanmış olunur.

Programın performans çıktılarını vermesi için, "Performans opsiyonları" düğmesi tıklanır. Açılan pencereden, "Yapı Performansı Projesi" seçeneği seçilerek programa performans hesapları yapılacağı bildirilir.



Şekil 8.10: Performans projesi opsiyonları

8.4- Artımsal İtme Analizi ile performans belirlenmesi

"Artımsal İtme Analizi" yöntemi, "Zaman Tanım Alanında Doğrusal Olmayan Hesap" yöntemine göre çok daha kısa sürdüğü için tercih sebebidir. Bu yöntem, BYS=1 olan binalarda kullanılamayacağı için onun yerine "Zaman Tanım Alanında Doğrusal Olmayan Hesap" yapılır. Şu an incelenen yapıda BYS=3 olduğu için Artımsal İtme Analizi kullanılacaktır. Performans projesi opsiyonları açıldıktan sonra, programa DD-1 depreminin itme analizinde kullanılacağı belirtilmelidir.

İncelenecek olan yer hareketi de seçildikten sonra, programda yapılacak analiz belirlenir. Bunun için yapı bilgi girişi menüsündeki proje opsiyonları kısmına girilir, "Nonlineer Analiz" seçeneği seçilir ve "Sta-Nonlineer Analiz" düğmesi tıklanır. "Artımsal Modal Analiz" seçildiğinde, plastikleşme sonucu ortaya çıkan yeni mod şekilleri de göz önüne alındığı için, bu seçenek de açılır. Pencerenin sağ-üst tarafında bulunan "OK" düğmesi tıklanır.



Şekil 8.11: DD1 spektrumu seçilmesi



Şekil 8.12: Artımsal itme analizinin açılması

Ardından, DD-1 analizi için yeni bir dosya kaydedilmelidir. Arşivleme kolaylığı bakımından, proje ismine "DD1" ibaresi eklenerek kaydedilmesi daha uygun olacaktır. Üçüncü aşama analiz de proje ismine "DD3" ibaresi eklenerek kaydedilebilir.

STA4-CAD	PROJE SAKLAMA	Vok 🗙						
🗐 c:		~ 🖻						
STA4V14	A							
PROJE ADI								
HASTANE-DD1-analizi								

Şekil 8.13: Dosya kayıt penceresi

Kaydetme işlemi de tamamlandıktan sonra analiz başlatılır. Analiz esnasında, yapıya yükleme testi yapılarak plastikleşmeler adım adım bulunacağı için, lineer analizden daha uzun sürecektir. Yapılan yük büyütme işlemleri ekrandan takip edilebilir. Analizden sonra, otomatik olarak yapı itme eğrisi gözükür.



Şekil 8.14: İtme eğrisi

Diyagram sağ tıklanarak itme eğrileri kapatılır. Ortaya çıkan "Nonlineer analiz plastik mafsal dönme raporu" düğmesi kullanılarak performans raporu oluşturulur.

NOT:

Bütün performans analizleri **her zaman R=1** durumuna göre sonuç verirler. Başka bir değişle, R katsayısı performans hesaplarında kullanılmamaktadır. Fakat, güçlendirme projelerinde yeni imal edilecek olan elemanların(manto, perde vs...)donatısının hesaplanmasında girilen R katsayısı kullanılacaktır.

Raporda X ve Y yönündeki itme analizlerinin sonuçları görülmektedir. Bazı durumlarda yapı, yeterli yükleme yapılamadan göçebilir. Bu durumda "Yapı performans noktasına ulaşamadı" ibaresi ortaya çıkar. Bu durumda yapı, "Göçme durumunda" sayılır.

Ayrıca raporda, her elemanın plastik mafsal dönmesi, beton ve çelik liflerinin şekildeğiştirmeleri gösterilmekte, bu şekildeğiştirmelere göre eleman hasarları belirlenmektedir. Eleman hasarları kat içinde toplanarak, her kattaki eleman hasar oranları belirlenir. En fazla hasar alan kat, yapı hasar durumunu belirler.

triş HJ	asar yi	ĴZDELEF	t													
KAT NO	SH	(-) BH	() IH	GB	SH	(+X BH	I) IH	GB	SH	(-Y BH	") IH	GB	SH	(+Y BH) IH	GB
4 3 2 1	100. 100. 100. 100.	0.0 0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0 0.0	100. 100. 100. 100.	0.0 0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0 0.0	100. 100. 100. 84.6	0.0 0.0 0.0 15.4	0.0 0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0 0.0	100. 100. 100. 84.6	0.0 0.0 0.0 15.4	0.0 0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0 0.0
Max.	100.									15.4						
			05 04	04.05												

X yönü kiriş sayısı=25,24,24,25 Y yönü kiriş sayısı=26,24,24,22

KOLON KESME KUVVETİ DAĞILIMI

BINA PERFORMANSI

KAT	(-X)				(+X)			(-Y)			(+Y)					
NO	SH	BH	IH	GB	SH	BH	IH	GB	SH	BH	IH	GB	SH	BH	IH	GB
4 3 2 1	60.5 100. 100. 100.	39.5 0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0 0.0	100. 100. 100. 100.	0.0 0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0 0.0	0.0 0.0 0.0 0.0	100. 91.4 77.1 54.4	0.0 8.6 11.8 18.3	0.0 0.0 11.1 27.3	0.0 0.0 0.0 0.0	100. 86.2 94.8 30.4	0.0 8.8 0.0 12.5	0.0 5.0 5.2 57.1	0.0 0.0 0.0 0.0
Max.		39.5			100.										57.1	

ALT VE ÜST KESİTLERİNDE MİNİMUM HASAR BÖLGESİNİ AŞAN KOLONLARIN KESME KUVVETİ DAĞILIMI

KAT	(•	-X)	(•	+X)	(-	-Y)	(+Y)		
NO	SH	BH+IH+GB	SH	BH+IH+GB	SH	BH+IH+GB	SH	BH+IH+GB	
4 3 2 1	100. 100. 100. 100.	0.0 0.0 0.0 0.0	100. 100. 100. 100.	0.0 0.0 0.0 0.0	100. 100. 100. 100.	0.0 0.0 0.0 0.0	100. 100. 100. 100.	0.0 0.0 0.0 0.0	
Max.	100.								

Sinirli hasar performans bölgesi yeterlilik kontrolu: Kiriş Hasar oranı=(IH+\$0.0
(GB+\$0. \prime)
(GB+\$0. \prime)
(GB+\$0. \prime)
Ust kat Vc oranı=(IH+\$0.0
(GB+\$0. \prime)
(GB+\$0. \prime)
Plastiklesn kolon Vc oranı=(BH+IH+GB+\$0.0
<*\$0 \prime

Şekil 8.15: Artımsal Modal Analiz Performans sonucu

DD-1 deprem etkisi altında yönetmelik, binanın "Kontrollü Hasar" performans seviyesinde olmasını beklemektedir. Örnek proje "Sınırlı Hasar" performans seviyesindedir, "Kontrollü Hasar" seviyesinin bütün kriterlerini sağlamaktadır. Böylece 2. aşama analiz başarıyla tamamlanmıştır, 3. aşama analize geçilebilir.

Deprem Yer H. Düzeyi	$DTS = 1a^{(2)}, 2a^{(2)})$						
	İleri Performans Hedefi	Değerlendirme/Tasarım Yaklaşımı					
DD-3	SH	ŞGDT					
DD-2	KH	DGT ^(3,4) ✓					
DD-1	KH	ŞGDT ✔					

Şekil 8.16: Tamamlanan analiz adımları

8.6- Performans Hedefinin Sağlanamaması

Eğer gerekli performans seviyesi sağlanamazsa, hasarlı olan elemanlar incelenerek elemanların donatısının artırılması veya elemanların ebatlarının büyütülmesi işlemleri uygulanabilir. Fakat birçok elemanda sorun ortaya çıkarsa, yapıya yeni perdeler veya çerçeveler eklemek gibi taşıyıcı sistemi değiştirerek bir çözüm geliştirilmelidir. Örneğin sisteme eklenen bir perde, eklendiği aks üstündeki bütün elemanların hasar görmesini engelleyebilir. Bu açıdan da sistem gözden geçirilmelidir. Yapılan her değişiklikten sonra, 1. adım analizden itibaren işlemler yeniden uygulanmalıdır.

NOT:

Bazı durumlarda, sadece elemanların donatı miktarını artırmak da yeterli olabilir. Örneğin yapıda çok az sayıda eleman, gerekli performans seviyesinin sağlanmasına engel teşkil ediyorsa, bu elemanların donatısının artırılması yoluna gidilebilir. Bunun için ön tasarım dosyasının analiz sonuçları kısmı açılır, yetersiz gelen elemanların üstü tıklanıp "Yeni Tasarım" kısmından donatı değiştirilir. Donatısı değiştirilen elemanlarda yetersizlik bulunmuyorsa, 2.aşama analize baştan başlanır.

Programın uyguladığı donatı düzeni değiştirildiğinde, "Tüm Yapıda Yüksek Süneklilik Kontrolü" yapılarak değiştirilen donatıların komşu elemanlara etkisi de hesaplanmalıdır.

8.7- DD3 Depremi etkisi altında İleri Performans Hedefi(3. Aşama Analiz)

Bu adımda uygulanacak olan işlemler, DD-1 adımlarında uygulananlar ile aynı şekildedir. Bu yüzden DD-1 depremi için hazırlanan dosyadan yararlanılabilir.

- 1. DD-1 analizi için hazırlanan dosya açılır.
- 2. Deprem yer hareketi düzeyi olarak "DD-3" seçilir.
- 3. Dosya kaydedilirken, ismindeki DD1 eki yerine DD3 eki kullanılır.
- 4. Yapılan analizlerden sonra, yapının "Sınırlı Hasar" performans seviyesinde olması gerekmektedir. "Sınırlı Hasar" performans seviyesi sağlandığı takdirde yapı tasarımı başarıyla bitirilmiş olunur, çıktı alma işlemine geçilebilir.
- 5. "Sınırlı Hasar" performans seviyesi sağlanmazsa, 8.6 başlığında anlatılan işlemler uygulanmalıdır.

8.8- Çıktıların Alınması

Bu aşamaya gelindiğinde, TBDY tablo 3.4(a) da talep edilen bütün analizlerin başarıyla bitirilmiş olunması gerekmektedir.

Deprem Yer H. Düzeyi	$DTS = 1a^{(2)}, 2a^{(2)})$							
	İleri Performans Hedefi	Değerlendirme/Tasarım Yaklaşımı						
DD-3	SH	ŞGDT ✔						
DD-2	КН	DGT ^(3,4) ✓						
DD-1	KH	ŞGDT ✔						

Şekil 8.17: Tamamlanan analiz adımları

Analizler bitirildikten sonra ilk olarak "Ön Tasarım" kısmının sonuçları alınmalıdır. Yapılan üç analiz için üç adet dosya bulunmaktadır. Ön tasarım için hazırlanan dosya, aktif proje olarak etkinleştirilir.

Ön tasarım sonuçlarından, projenin uygulama çizimleri ve hesap çıktıları alınır. Bu işlemler, yeni tasarlanan herhangi bir yapının çıktılarının alınması ile aynıdır. Bu adımda "Yapı Performansı" kısmındaki çıktılar alınmayacaktır.

Ön tasarım çıktıları alındıktan sonra, DD-1 tasarım dosyası "Aktif Proje" haline getirilir. DD-1 projesinden hiçbir çizim alınmayacak, hesap çıktısı olarak sadece "Yapı Performansı" kısmındaki çıktılar alınacaktır. Aynı çıktılar DD-3 analizi için de alınacaktır.



Şekil 8.18: Aktif projenin değiştirilmesi



Şekil 8.19: Performans çıktılarının alınması

8.8- Çıktıların Alınması

Çıktıların elde edilebilmesi için, ana menüde bulunan "Sonuçların Printerden Alınması" kısmına girilir ve "Yapı Performansı" sekmesi tıklanır. Açılan pencereden çıktısı alınması istenilen raporlar seçilir. İstenirse "Kat aplikasyon çizimi" kısmından da yapının üç boyutlu görselleri ve kat planları alınabilir.

8.9-42 Katlı Yüksek Yapı Projesi



Şekil 8.20: 42 katlı yüksek yapı görseli

İkinci örnek olarak, 148.6 metre yüksekliğinde bir Yüksek Yapı incelenecektir. Proje bilgileri:

Bina Kullanım Amacı	Diğer(konut)
Bina kullanım sınıfı	BKS=3
S _{DS}	0.451
Deprem tasarım sınıfı	DTS=3
H _N	138.6m
Bina yükseklik sınıfı	BYS=1
Yeni/Mevcut yapı	Yeni Yapı

Tablo 8.2 : İncelenecek hastane projesinin özellikleri

Tabloda verilen bilgilerine göre, yapımız DTS=3 grubuna dahildir. Yapı toplam uzunluğu 148.6m, bodrum yüksekliği 10m'dir. Bu sebeple bodrum üstündeki yükseklik 138.6m olup yapı BYS=1 sınıfına girmektedir.

Yapılması gereken analizler, TBDY2018 Tablo 3.4(b) ve Bölüm 13.2'de tanımlanmıştır:

Deprem DTS = 1, 2		2, 3, 3a, 4, 4a	DTS = 1a, 2a		
Yer H. Düzeyi	Normal Performans Hedefi	Değerlendirme/Tasarım Yaklaşımı	İleri Performans Hedefi	Değerlendirme/Tasarım Yaklaşımı	
DD-4	KK	DGT	<u> </u>	—	
DD-3	_	—	SH	ŞGDT	
DD-2	KH	DGT ⁽³⁾	KH	DGT ^(3,4)	
DD-1	GÖ	ŞGDT	KH	ŞGDT	

(b) Yeni Yapılacak veya Mevcut Yüksek Binalar (BYS = 1)

Şekil 8.21: Tbdy2018 Tablo 3.4(a)

Tasarım Aşaması I: DD-2 deprem yer hareketinin etkisi altında Kontrollü Hasar (KH) performans hedefini sağlamak üzere yüksek binanın Dayanıma Göre Tasarım (DGT) yaklaşımı ile ön tasarımı – boyutlandırması yapılacaktır.

Tasarım Aşaması II: DD-4 veya DD-3 Deprem Yer Hareketi Altında Kesintisiz Kullanım veya Sınırlı Hasar Performans Hedefi İçin Değerlendirme – İyileştirme

NOT:

Tasarım aşaması II, DTS1a ve 2a olan yapılarda DD-3 depremine göre ŞGDT ile, diğer yapılarda DD-4 depremine göre DGT ile yapılır

Tasarım Aşaması III: Bu aşamada her zaman DD1 depremi ile ŞGDT işlemleri yapılır. DTS1a ve 2a olan yapılarda performans hedefi olarak Kontrollü Hasar(İleri performans hedefi), diğer yapılarda Göçmenin Önlenmesi(Normal performans hedefi) durumunun sağlanması beklenir.

8.10- DD2 Depremi etkisi altında Ön Tasarım

"8.2" başlığı altında yapılan işlemler tekrarlanır. DTS1a ve 2a yapılarda I=1.5, diğer yapılarda I=1 alınır.

8.11- DD4 Depremi etkisi altında DGT işlemleri(2. Aşama Analiz)

Ön tasarım bittikten sonra, yüksek yapı değişik deprem düzeyleri altında tekrar incelenmelidir. 2. Aşama analiz yapmak için, "8.3" başlığı altında anlatılan mevcut donatılarının atanması ve bütün yapının E2 malzemesi olarak seçilmesi işlemleri aynı şekilde yapılır. Ve yine bu bölümde anlatıldığına benzer şekilde, deprem düzeyi olarak DD4 seçilerek dosya kaydedilir.





Proje opsiyonu ise, lineer analiz olarak bırakılmalıdır. Elde edilen hesaplar, lineer yönteme göre olacaktır.

ANALIZ	INDIS	RUZGAR / ISI	SPECTRUM	Time History
		STATIK ANALIZ		
LINEER ANALIZ		O PDELTA ANALIZ		ANALIZ
TUM YAPININ FEA	ANALIZI			
Sta-Fea3d	Sta-Workshop		Sta-No	onlineer analiz
SADECE TEMELLER	IN MESH FEA ANALIZ	1	Sta-Perform	
'lak Birim Mesh Ge	nisligi m 1.0]	L	
		DEPREM ANALIZI		
ESDEGER DEPREM	ANALIZI (1 modlu analiz)	DUSEY DEPREM ANAL	
MODAL ANALIZ	(çok modlu analiz)		_
	ANINDA ANALIZ (TI	ME HISTORY)	TUGLA DUVARLI DEP	REM ANALIZI
ZAMAN TANIM AL				ΑΙ ΑΡΙ ΑΝΑΙ ΙΖΙ
) ZAMAN TANIM AI	YAPI-TEMEL ANALI	ZI	INŞAAT AŞAM	ABAMAABA
) ZAMAN TANIM AL	YAPI-TEMEL ANALI RI STATIK ANALIZ	zı III	İNŞAAT AŞAM Ölü vük Carpar	
) ZAMAN TANIM AL) YAPI -TEMEL AYI) YAPI -TEMEL BIR	YAPI-TEMEL ANALI RI STATIK ANALIZ LIKTE ANALIZ (teme	ZI I donmeli)	INŞAAT AŞAM Ölü yük Çarpar Asamadaki kat	u C 0.65

Şekil 8.23: Lineer analizin açılması

Yapılan statik analizden sonra, deprem raporu penceresinde bulunan "Yüksek yapılarda, etkikapasite oranı kontrolü" kısmına girilir. Ortaya çıkan diğer hata mesajlarına bakılmaz, bu mesajlar ikinci aşama analiz için(bölüm 13 için) geçerli değildir.

STA4-CAD	DEPREM RAPORU	KIRISLERDE YENIDEN DAGILIM	
 Dinamik I Deprem y TBDY 201 	kütle oranı yeterli. /apı salınım: x= 0.00236 y= 0.00325 8 4.3.4.6 BY5=1 < 2 Mdev/Mo = 0.3	2 < 0.4	GENEL DEPREM RAPORU
R= 7 , De A1,B2 DÜ ✓ 1.2< nbi=	prem eksantirisitesi= % 5 alinmistir. JZENSIZLİKLERİNİN KONTROLU :1.261 <2 , modal analizle çözülmüştü	r	GUCLU KOLON RAPORU
 TBDY 4.9. TBDY 4.9. TBDY 4.9. TBDY 4.9. 	1.3 B2 düzensizliği sağlanmaktadır. 1.3 koşulu sağlanmamaktadır. X max 2.2 koşulu sağlanmamaktadır. max d	(di/hi)= 0.0259 > 0.0188 i=.268 > 0.0857	
			TBDY2018 TASARIM SPECTRUMU
NONLIN KIRIS-KO DU	IEER ANALIZ, DLON DONATI ZENLEME		Sa (TDY2007) Sa(TBDY2018) =1.34
Т	UM YAPIDA YUKSEK SUNEK KONTROLU		
YUKSEK Y	APILARDA, ETKI-KAPASITE ORANI KONI		
GUCLU KOL	ON, KUSATILMIS KOLON ve KESME CONTROLU YAPILMISTIR.		TDY2007

Şekil 8.24: Etki-Kapasite tabloları giriş kısmı

Analiz sonucunda ortaya çıkan tablolarda, elde edilen etki/kapasite oranları, yönetmelik 13.5.5.2'a bakılarak yapılmalıdır.

13.5.5.2 – II. Aşama Deprem hesabının normal performans hedefi için 4.8'e göre doğrusal modal hesap yöntemleri ile yapılması durumunda;

(a) 13.3.1'de tanımlanan sünek davranışa sahip elemanlardaki iç kuvvetler için etki(talep)/kapasite oranı E/K = 1.5 değerini aşmayacaktır.

(b) 13.3.2.2 ve 13.3.2.3'te tanımlanan ve sünek davranışa sahip olmayan iç kuvvetler için etki(talep)/kapasite oranı E/K = 0.7 değerini aşmayacaktır.

ST. YAP.	A4CAD	Analiz Makr	omenu 🔎 🗸	ANALIZ SONUCLARI	COPERFORMANS-DONA	
					DDO IS	. 40704 240
	YÜKSEK YAF	Pilarda 2. aşan	1А ЕТКІ́/КАРА	SİTE ORANI KO	ONTROLU (BYS=	1)
	Kolon	EKOx = 1	Mdx/Mrx	EKOy =	Mdy/Mry	
<u>8</u>	S4168	1.65/22.45	=0.073	1.24/8.79	=0.142	
2	S4169	1.66/23.12	=0.072	1.81/8.7	=0.208	
	S4170	0.58/5.0	=0.116	1.9/5.06	=0.376	
0	S4171	0.26/5.65	=0.046	1.34/5.66	=0.236	
CH I	S4172	0.37/5.35	=0.07	0.82/5.05	=0.163	
	EKO	= <u>Σ</u> (Vi×EKOi)/	vi= 0.145		0.108	
	Max. EK	0 =1.03 < 1.	5 ✓ TBDY	2018-13.5.	5.2b	

Şekil 8.25: Etki/Kapasite tabloları

Bu proje için, elemanların Etki/Kapasite değerleri 1.5'i aşmadığı için II. Aşama performans düzeyi sağlanmıştır. Eğer 1.5 değeri aşılsaydı, sadece 1.5'i aşan elemanlarda boyuna donatı alanı artırılarak gerekli performans sağlanabilirdi.

8.12- DD1 Depremi etkisi altında ŞGDT işlemleri(3. Aşama Analiz)

Üçüncü aşama analizde, yüksek yapının performansının mutlaka *zaman tanım alanında doğrusal olmayan hesap yöntemi(ZTADOH)* ile hesaplanması zorunludur. Aynı yöntem, bütün ŞGDT analizlerinde kullanılabilir. Yöntemin kullanılabilmesi için 11 adet çift yönlü yer hareketi hazırlanır, hazırlanan hareketler 0° ve 90° açı verilerek uygulanır. Böylece 22 adet analiz yapılır. Yapılacak analizler çok uzun süre alacağı için, yönetmeliğin zorunlu tuttuğu haller dışında bu analiz tercih edilmemelidir. Fakat BYS=1 olan yapıların 3. aşama analizinde mecburi olduğu için bu bölümde kullanılacaktır.

ZTADOH yapabilmek için, Sta4CAD programının 14. sürümüne ana menüsüne "Yapı Performansı Analizi" kısmı eklenmiştir. Programın kullanımıyla ilgili video ve dokümantasyon, program menülerinde bulunmaktadır.



Şekil 8.26: Yardım menüsü

Bu kısımda "Otomatik analiz" menüsü kullanılacaktır. Ekrandaki "Auto" düğmesi tıklanır.



Şekil 8.27: Otomatik analiz menüsü

Proje seçildikten sonra açılan pencereden, yönetmelik tarafından talep edilen DD-1 deprem kaydı seçilir. BYS-1 yapısı yapıldığı için, sönüm değeri %2.5 olarak girilir. "Başlat" düğmesine basıldığında program otomatik olarak:

- 1. DD1 depremi için yapı davranışını göze alarak deprem yönetmeliğinin talep ettiği ölçeklenmiş ivme kayıtlarını oluşturur
- 2. 22 adet deprem analizini, öncesinde düşey yükler altında plastikleşme hesaplarını tanımlayarak oluşturur.
- 3. Otomatik olarak dosya kaydedilir, analize başlanır.
- 4. Analiz bitince sonuçlar otomatik olarak kaydedilir.

Ayrıca analize başlamadan önce, test analizi yapılabilir. Test analizi, 10 adımlık kısa bir deprem hareketinin yapıya tanımlanması ile oluşur. Yapılan kısa analiz sonucunda, yapı animasyonları ve düğüm noktaları incelenerek yapı tanımında hata olup olmadığı kontrol edilir. Örneğin saplama kirişlerin olduğu yerlerde ana kiriş parçalara ayrılmamışsa, bu bölümde hesap yapılamaz veya saplanan kirişler havada kalırlar. Bu ve buna benzer başka hatalar varsa, Sta4CAD yapı bilgi girişi menüsünden projede gerekli değişiklikler yapılır. Test analizi başarılı olduktan sonra asıl analize geçilir.



Şekil 8.28: Deprem ölçeklendirme penceresi

Analizler bittikten sonra, istenilen raporlar programdan alınır.



Şekil 8.29: Rapor oluşturma penceresi

Performans sonuçları(Bireysel) kısmında, her deprem takımı için yapı performansının sağlanıp sağlanmadığı gösterilir. Bu kısmın çıktısı **alınmaz**, çünkü yönetmelik deprem analizlerinin ortalaması için sonuç istemektedir. Performans sonuçları(Toplam) kısmının sonuçları alındığında, yapı Göçme Öncesi performans düzeyini sağlıyorsa, proje tamamlanmış olunur. Aynı çıktılar 8.8 bölümünde anlatılan ana menüdeki "Sonuçların Printerden alınması" kısmından da alınabilir.

Deprem	DTS = 1, 2, 3, 3a, 4, 4a			
Yer H. Düzeyi	Normal Performans Hedefi	Değerlendirme/Tasarım Yaklaşımı		
DD-4	KK	DGT 🗸		
DD-3				
DD-2	KH	DGT ⁽³⁾ ✓		
DD-1	GÖ	ŞGDT ✔		

Şekil 8.30: BYS=1 olan yapı için yapılan bütün analizler

Gerekli performans düzeyi sağlanamadıysa, Performans sonuçları(Bireysel) kısmındaki çıktılar incelenir, hangi deprem kaydında hangi adımlarda göçme olduğuna bakılır. İlgili adımların şekildeğiştirme animasyonları ve göçme durumundaki kesitler incelenerek yapı sisteminde gerekli düzenleme yapılır. Göçme olan eleman sayısı az ise donatı oranı artırılarak, fazla ise perde eklenerek bütün yapısal analizler tekrarlanır.