

# 株式会社 構造ソフト 今月のイチオシ

2019年1月号

## 拡張情報

# Q&A (適判等からの指摘事例)

「BUILD.一貫 V」(Ver.2.320) ···P1

「BUILD.一貫 V 」 Q&A ···P6

「結果」が NG の時に、検討を満足するために必要な 横補剛の本数を算定して「nh」に出力します。

- ◆「BUILD.一貫 V」(Ver.2.320)
- ・横補剛の検討をより扱いやすくするための機能を拡張しました。

2019 年 1 月にリリースした「BUILD.一貫 V」 (Ver.2.320) で横補剛の検討をより扱いやすくするために複数の便利な機能を拡張しました。使 い方や良いところを併せて紹介します。

・「梁全長にわたって均等間隔で横補剛を設ける方法」で NG となる場合に、検討を満足する横補剛本数を算定するようにしました。

「梁全長にわたって均等間隔で横補剛を設ける方法」で検討し、結果が NG の時に、検討を満足するために必要な横補剛の本数を算定して出力 するようにしました。

検討方法 : 均等間隔で設ける方法

λy≦170+20n (400N級) λy≦130+20n (490N級)

L : 梁の長さ (cm)

Iv : 梁の弱軸回りの断面二次モーメント (cm4)

A : 鉄骨の断面積 (cm2)

iv : 梁の弱軸回りの断面二次半径 (cm)

n : 横補剛の箇所数 横補剛の本数:

λy : 梁の弱軸回りの細長比

nh : 必要な横補剛の箇所数 結果がNGの場合に質定結果を出力します。

Lbn : 検討を満足する最大の横補剛間隔 (cm)

結果のOK,NGに関係なく、配置されている横補剛間隔が均等でない場合に出力します。

※ 2本以上に分割してモデル化している大梁を1本とみなして計算している場合は、梁の長さに'\*'を出力しま 機補剛の検討方法を直接指定している部材は、符号に(指)を出力します。

1	L			L	L	L	L			L	L	L			L
	階	通り	軸	符号	L	Iy	Α	iy	綱種	n	λγ	判定値	結果	nh	Lbn
Ì	2F	Y1	X1	G2	750.0	984.2	62.9	3.96	400N級	0	189.6	170.0	NG	1	į
	2F	Y1	X2	G2	750.0	984.2	62.9	3.96	400N級	0	189.6	170.0	NG	1	ļ.
	2F	Y1	ХЗ	G2	750.0	984.2	62.9	3.96	400N級	0	189.6	170.0	NG	1	Įį

 $(\lambda y - 170) / 20$ 

= (189.6 - 170) / 20

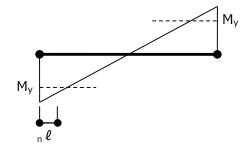
 $= 0.98 = 1 \, \text{Å}$ 

検討を満足するために必要な横補剛の本数は1本となります。



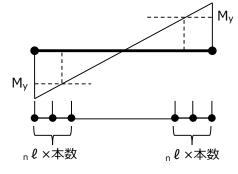
### ・「主として梁端部に近い横補剛を設ける方法」で NG となる場合に、検討を満足する横補剛間隔を算定するようにしました。

「梁全長にわたって均等間隔で横補剛を設ける方法」で検討し、総合判定が NG の時に、検討を満足するために必要な横補剛間隔を算定して出力するようにしました。

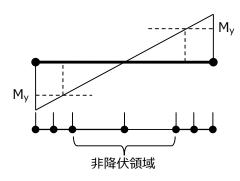


①降伏曲げモーメントを超える場合に 必要な横補剛間隔を計算します。

n *l* : 必要な横補剛間隔 M<sub>y</sub> : 降伏曲げモーメント



②降伏曲げモーメントに達しない位置までに 必要な横補剛本数を増やします。



③全長 - 左の n ℓ ×本数 - 右の n ℓ ×本数の範囲を 非降伏領域として、「平成 13 年国土交通省告示 第 1024 号」を満足するように横補剛本数を求めます。

非降伏領域は等分割して、検討を満足するまで 横補剛本数を増やします。

+   符号	G1	-+ ,(階	+ 2F	·+ . 通り	+ Y1	+ - 軸	X1	+ - 梁の長? -	-+ දේ 1000.0		<u>+</u>
横補剛間隔	1000.0	,	Ŧ	,	,	<b>T</b>				,	
降伏領域	Му	Md	α	lb .	h .	Af	iy	lb+h/Af	判定1	lb/iy	判定2
区間1	275	370	1.2	1000.0	40.0	26.0	4.56	1538.5	>250 NG	219.2	> 65 NG
非降伏領域	なし							·	тт		
総合判定	(	MpL =	308 , M	lpR = β	308 )						NG
nlb	162.0	× 1区間	338.0	× 2区間	162.0>	< 1区間					
т							<i></i>				,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,

「総合判定」が NG の時に、検討を満足するために必要な 横補剛間隔を算定して「nlb」に出力します。



#### ・計算書に「横補剛のまとめ」を出力できるようにしました。

「横補剛間隔と横補剛本数のまとめ(軸組図)」「横補剛間隔と横補剛本数のまとめ(表)」の出力項目を追加しました。

#### 5.2.4 横補剛間隔を横補剛本数のまとめ(軸組図)

均等に配置する場合の凡例

主として端部に設ける場合の凡例

-----符号-----+

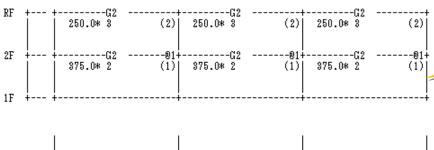
·-----符号-----+ LB2\*K2 LB3\*K3

: 横補剛間隔 (cm) : 横補剛区間数 : 横補剛本数 (本)

LB1,LB2,LB3 : 横補剛間隔 (cm) K1,K2,K3 : 横補剛区間数 H : 横補剛本数 (本)

同じ間隔のものは1種類としてまとめます。 3種類まで出力します。 81: 算定結果を表示しています。 82: 横補剛間隔の種類が3つを超えたため出力を省略しました。 表出力を参照してください。 83: 1本の大梁を2本以上に分割した場合は表出力を参照してください。

< Y1 >



軸組図形式で横補剛配置 の確認ができます。



「備考」が空白の場合、検討が OK であったことを意味します。 この場合、「横補剛間隔 区間」「横補剛本数」には入力した データによる配置情報を出力します。

# 5.2.5 横補剛間隔と横補剛本数のまとめ(表)

備考: 01 算定結果を表示しています。

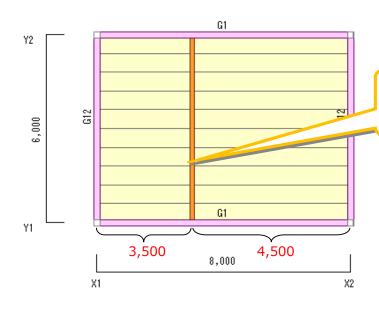
- 1							
Ĭ	通り	階	軸	符号	横補剛間隔 区間	横補剛本数	備考
į	Y1	RF	X1	G2	250.0 * 3	2	
į	Y1	RF	X2	G2	250.0 * 3	2	
į	Y1	RF	ХЗ	G2	250.0 * 3	2	
į	Y1	2F	X1	G2	375.0 * 2	1	01
į	Y1	2F	X2	G2	375.0 * 2	1	01
į	Y1	2F	Х3	G2	975.0 * 2	1	01

「備考」に@1 が出力されている場合、検討が NG であったことを 意味します。この場合、「横補剛間隔 区間」「横補剛本数」には 算定結果を出力します。横補剛配置の修正の目安となります。



#### ・配置された横補剛間隔が均等間隔であるか整合性を確認するようにしました。

「梁全長にわたって均等間隔で横補剛を設ける方法」による横補剛の検討は、横補剛本数に対しての確認です。設計上、横補剛を均等となる位 置から少しずらして配置する場合があります。そのため、横補剛の本数は検討を満足する結果であっても、実際に配置された横補剛間隔が検討を満 足する横補剛間隔以内に収まっているか確認するように拡張しました。横補剛間隔の整合確認および横補剛の配置計画の見直しに役立ちます。



「梁全長にわたって均等間隔で横補剛を 設ける方法」で検討し、横補剛材がどちら かに寄っている場合に確認を行います。

検討を満足する最大の横補剛間隔を

「Lbn に出力します。

検討方法 : 均等間隔で設ける方法

λy≦170+20n (400N級) λy≦130+20n (490N級)

L: 梁の長さ (cm)

Iy: 梁の弱軸回りの断面二次モーメント (cm4)
A: 鉄骨の断面積 (cm2)
iy: 梁の弱軸回りの断面二次半径 (cm)
n: 横補剛の箇所数
Ay: 梁の弱軸回りの細長比
nh: 必要な横補剛の簡別数
結果が配の場合に算定結果を出力します。

Lbn: 検討を満足する最大の横補剛間隔 (cm)
結果のOK,NGに関係なく、配置されている横補剛間隔が均等でない場合に出力します。

※ 2本以上に分割してモデル化している大梁を1本とみなして計算している場合は、梁の長さに'\*'を出力します。
※ 横補剛の検討方法を直接指定している部材は、符号に(指)を出力します。

									4	4		L = = = =	
階通り	軸	符号	L	Iy	A	iy	綱種	n	λγ	判定値	結果	nh	Lbn
2F Y1	X1	G1	800.0	1735.7	83.4	4.56	400N級	1	175.3	190.0	ОК		433.5
RF Y1	X1	G1	800.0	1735.7	83.4	4.56	400N級	1	175.3	190.0	ОК		433.5

検討を満足するために必要な横補剛の本数 nh は1本となります。

必要な横補剛の本数を使用した場合の横補剛間隔 Lbneed は 433.5cm となります。

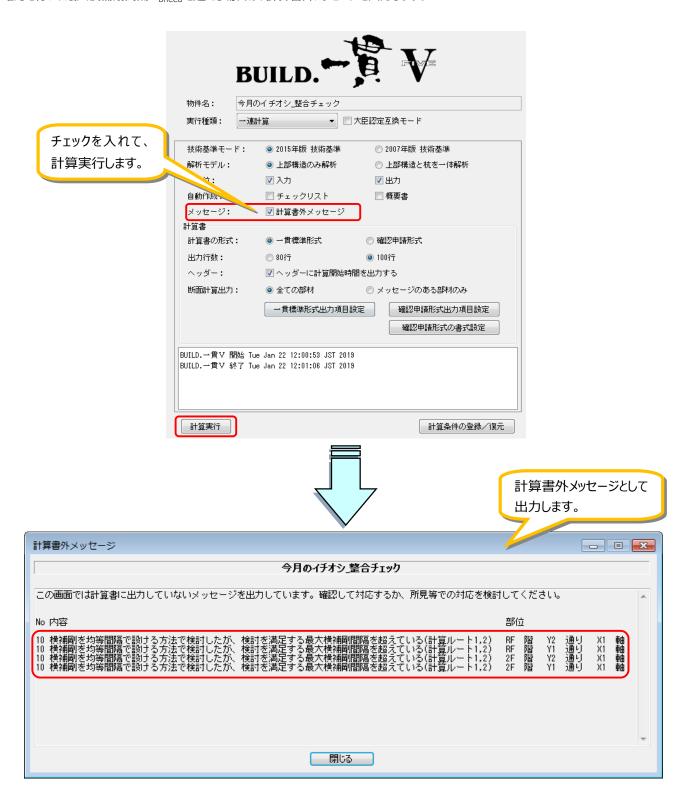
$$L_{bneed} = (20 \times nh + 170) \times iy / (nh + 1)$$
$$= (20 \times 1 + 170) \times 4.563 / (1 + 1)$$
$$= 433.5 \text{ (cm)}$$

配置された横補剛間隔の中に、検討を満足する横補剛間隔を超える区間があります。

433.5 < 450.0



確認を行い、最大横補剛間隔 Lbneed を超える場合は、計算書外メッセージを出力します。





# ◆「BUILD.一貫 V」Q&A (適判等からの指摘事例)

#### タイトル: S造基礎梁の付着割裂破壊検討するように指摘された

- Q. 検査機関より、S 造で平屋の計算ルート 1-2 の物件に関して、基礎梁の付着割裂の検討をするように指摘を受けました。 対応方法を教えて下さい。
- A. 技術基準モードを「2015 年版 技術基準」にした場合は、S 造の計算ルート 1-2 の物件の基礎梁に対しても、自動で付着割裂破壊検討を行っています。

デフォルト(入力を省略した場合)では、「カットオフ筋があるR C 造大梁の付着割裂の検討する」となっているため、技術基準モードを「2015 年版 技術基準」にして計算した場合で検討結果出力されない時は、カットオフ筋がある大梁が無かった場合です。

カットオフ筋が無い場合は、せん断検討を満足すれば問題ないとされていますが、カットオフ筋が無い場合でも付着割裂破壊検討の結果を出力させたい場合は、許容応力度計算データ[DCR1](RC造大梁と柱の付着・定着の検討(2015年版技術基準))で7項目(計算ルート1、2-1、2-2 における付着割裂の検討を行うRC造大梁の条件)を1(全てのRC造大梁を検討する)にして下さい。

<sup>※ &</sup>lt;u>弊社ホームページの Q&A</u>では、この他にも、適判定等からの指摘事例の Q&A を約 130 件、通常の Q&A を 3200 件以上掲載していますので、ご活用下さい。なお、Q&A の閲覧にはサポート会員登録が必要です。